ANNO XIX



**LIRE 200** 

QUINDICINALE DI RADIOTECNICA

Per saldare Senza paste disossidanti senza paste

Fabbricante "ENERGO" Via Padre Martini 10, Milano telefono 287.166 - Concessionaria per la Rivendita: Ditta G. Geloso V.le Brenta 29, Milano, tel. 54.183

adottando :/

P<sub>1</sub>

# aumenterete la produzione

## GRUPPO A. F. A PERMEABILITÀ VARIABILE



Ricorrendo all'industria specializzata, migliorerete la vostra produzione e diminuirete le vostre spese. Adottando il gruppo P1 risparmierete molto lavoro. Non dovete montare il gruppo da una parte ed il variabile dall'altra. Il gruppo P1 semplifica il telaio e la scala dell'apparecchio, perchè è già demoltiplicato. La funicella dell'indice si svolge direttamente al perno o su una piccolissima carrucola. Viene così eliminata la così detta ruota della demoltiplica. Il gruppo P1 è già perfettamente tarato in fabbrica. Ciò semplifica le operazioni di taratura.

Infine il gruppo P1 si costruisce ininterrottamente da due anni. Decine di m gliaia di apparecchi funzionano in tutta Italia col gruppo P1. Case di importanza mondiale hanno adottato il gruppo P1 nei loro migliori apparecchi.

La NOVA è la pioniera della fabbricazione in Italia dei gruppi di permeabilità plurigamma e della polvere di ferro per alta frequenza, chiave della loro fabbricazione.



MILANO - PIAZZALE CADORNA 11 - TEL. 12.284 STABILIMENTO A NOVATE MILANESE

#### DALLA SERIE DI STRUMENTI DI MISURA PER RADIOTECNICA CGE



# MISURATORE UNIVERSALE PORTAT LE

MODELLO CGE 148

Dimensioni e peso:

Altezza . . 185 mm.

Larghezza . 125 »

Profondità. . 80 »

Peso . . . 1,400 kg.

La compattezza è il massimo pregio del misuratore universale portatile CGE mod. 148, che, in dimensioni molto ridotte, conserva le migliori caratteristiche dei misuratori da banco, e cioè grande sensibilità; grande numero di misure effettuabili; precisione e costanza di taratura.

Le misure riescono assai facili essendo il rapporto delle portate costante; queste sono in totale 38, così distribuite:

Corrente continua:

Corrente alternata:

Resistenze:

Ohm x 1 
$$-$$
 x 10  $-$  x 100  $-$  x 1000 minimo valore apprezzabile 1  $\Omega$ ; massimo 5 M  $\Omega$ 

Misure di uscita:

$$V 3 - 10 - 30 - 100 - 300 - 1000$$

L'apparecchio, contenuto in custodia metallica di lega leggiera, finemente verniciata a fuoco, offre una robustezza eccezionale.



COMPAGNIA GENERALE DI ELETTRICITÀ -MILANO

"l'antenna" Rivista mensile di Radiotecnica

# ABBONAMENTI PER 11. 1948

DIREZIONE - REDAZIONE - AMMINISTRAZIONE VIA SENATO 24 - MILANO - TELEFONO 72.908 CONTO CORRENTE POSTALE N. 3/24227 CCI 225438 · UFF. PUBBLIC. - VIA SENATO 24

L'abbonamento per l'anno 1948, il ventesimo di vita della Rivista, è stato fissato in

#### Lire 2.000 più 60 (i.g.e.) Estero il doppio

Ricordiamo agli abbonati il cui abbonamento è scaduto con questo numero, che ad evitare interruzioni nell'invio della Rivista, è opportuno provvedere sollecitamente al rinnovo, inviando l'importo a questa amministrazione preferibilmente a mezzo C. C. post. N. 3/24227

Si rammenta che, per i nuovi abbonati, l'abbonamento ha inizio esclusivamente con il 1 gennaio 1948. Se effettuato dopo tale data dà diritto a ricevere i fascicoli arretrati, a partire da quello di gennaio, semprechè gli stessi non siano nel frattempo esauriti.

Per la rimessa inviare vaglia oppure valersi del conto corrente postale 3/24227 intestato alla

Soc. Editrice IL ROSTRO - Milano - Via Senato 24

Fra i vantaggi dell'abbonato, tener presente: lo sconto del 10 per cento su tutte le Edizioni tecniche della Editrice "IL ROSTRO., condizioni speciali per l'assistenza tecnica, il rispermio sul prezzo di copertina.



# Radianti!

utilizzate per le Vostre trasmissioni le insuperabili capsule piezoelettriche **C. I. P.** 



sperimentate anche il microfono speciale tipo "FAMIGLIA" C.I.P. 221 attualmente usato da noti radianti con grande successo!

Chiedete catalogo  ${\bf L}$  alla





(RAPPRESENTANZE INDUSTRIE ELETTROTECNICHE MILANESI)
VIA RUGGERO SETTIMO 2 - MILANO - TEL. 482.372

I prodotti piezoelettrici **C. I. P.** sono in vendita presso i migliori radiorivenditori.

# Conforma

DICEMBRE 1947

ANNO XIX - N. 23-24

#### QUINDICINALE DI RADIOTECNICA

#### COMITATO DIRETTIVO

Prof. Dott. Ing. Rinaldo Sartori, presidente - Dott. Ing. Fabio Cisotti, vice presidente - Prof. Dott. Edoardo Amaldi - Dott. Ing. Cesare
Borsarelli - Dott. Ing. Antonio Cannas - Dott. Fausto de Gaetano - Ing. Marino Della Rocca - Dott. Ing. Leandro Dobner - Dott. Ing.
Gluseppe Gaiani - Dott. Ing. Camillo Jacobacci - Dott. Ing. G. Monti Guarnieri - Dott. Sandro Novellone - Dott. Ing. Donato Pellegrino
Dott. Ing. Cello Pontello - Dott. Ing. Glovanni Rochat - Dott. Ing. Almerigo Saitz

Alfonso Giovene, Direttore Pubblicitario

Donatello Bramanti, Direttore Amministrativo

- COMMADIO -

Leonardo Bramantl, Redattore Editoriale

XIX ANNO DI PUBBLICAZIONE

PROPRIETARIA EDIT. IL ROSTRO SOCIETA' A RESP. LIMITATA

DIREZIONE - REDAZIONE - AM-MINISTRAZIONE VIA SENATO, 24 MILANO — TELEFONO 72.908 — CONTO CORR. POST. N. 3/24227 C. C. E. C. C. I. 225438 UFF. PUBBLIC. VIA SENATO, 24

I manoscritti non si restituiscono anche se non pubblicati. Tutti i diritti di proprietà artistica e letteraria sono riservati alla Editrice IL ROSTRO. La responsabilità tecnica scientifica di tutti i lavori firmati spetta ai rispettivi autori.

	SOMMATIO -	
		pag.
Varii	Sulle onde della radio	<b>47</b> 5
A. Viganò	Piccolo strumento universale di misura .	479
G. Termini	Ricevitore supereterodina a 4 tubi	481
Varii	Caratteristiche e dati di funzionamento del	
	tubo 813 RCA	<b>48</b> 5
S. Sirola	Misure e strumenti di misura	489
Verii	Rassegna della stampa	491
G. Termini	Consulenza	494
	Indice dell'annata	502

UN FASCICOLO SEPARATO CO-STA L. 100. QUESTO FASCICO-LO COSTA LIRE 200

ABBONAMENTO ANNUO LIRE 2000 + 60 (I.g. e.) ESTERO IL DOPPIO

Per ogni cambiamento di Indirizzo inviare Lire Venti, anche in francobolli. Si pregamo coloro che scrivono alla Rivista di citare sempre, se Abbonati, il numero di matricola stampato sulla fascetta accanto al loro preciso indirizzo. Si ricordi di firmare per esteso in modo da facilitare lo spoglio della corrispondenza. Alfegare sempre i francobolli per la risposta.

# ING. S. BELOTTI & C. S. A. - MILANO PIAZZA TRENTO, 3

Telegr.: INGBELOTTI-MILANO

Telefoni: 52.051 - 52.052 - 52.053 - 52.020

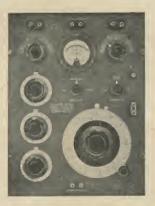
GENOVA: Via G. D'Annunzio 1/7 - Tel. 52.309

ROMA: Via del Tritone 201 - Tel. 61.709

NAPOLI: Via Medina 61 - Tel 27.490

APPARECCHI .

#### GENERAL RADIO



della General Radio Company

# WESTON



della Weston Electrical Instrument Corp.

OSCILLOGRAFI

#### ALLEN DU MONT



della Allen B. Du Mont New-Jersey

LABORATORIO PER LA RIPARAZIONE E LA RITARATURA DI

STRUMENTI DI MISURA

WESTON E DELLE ALTRE PRIMARIE MARCHE

# Macchine bobinatrici per industria elettrica

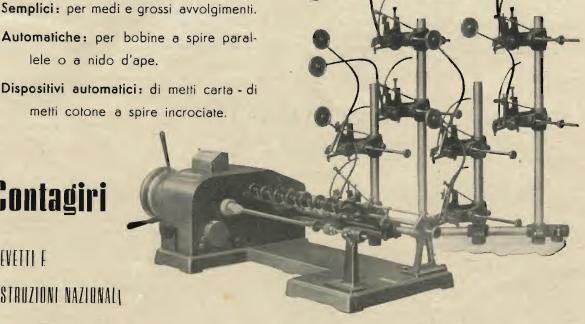
Automatiche: per bobine a spire parallele o a nido d'ape.

Dispositivi automatici: di metti carta - di metti cotone a spire incrociate.

# Contagiri

RREVETTIF

**EOSTRUZIONI NAZIONALI** 



ING. R. PARAVICINI - MILANO - Via Sacchi N. 3 - Telefono 13-426

## RADIORADIORADIORADIO

PARTISTACCATEPARTISTACCATEPARTI RADIORADIORADIORADIORADIO

> PARTISTACCATEPARTISTACCATEPARTIST RADIORADIORADIORADIORADIORADIO

Autoradio ASTER

Radio prodotti GELOSO

RADIO

**TELEFONO N. 86.469** 

Assistenza tecnica

Riparazioni

Cambi

PEVERALI FERRARI

C.so MAGENTA 5 - MILANO PARTI STACCATE

RADIORADIORADIORADIORADIORADIO PARTISTACCATEPARTISTACCATEPARTIST RADIORADIORADIORADIORADIO PARTISTACCATEPARTISTACCATEPARTI RADIORADIORADIORADIO

# sulle onde della radio

Der quanto si riferisce ai sistemi usati per passare controlli durante i QSO ed in particolare con stazioni estere, dobbiamo fare l'amara constatazione che in Italia si è ancora lontani dall'avere raggiunto la perfezione. Per questo motivo è nostra opinione che, come abbiamo già fatto in passato su queste colonne, sia necessario insistere con articoli e manuali facilmente comprensibili che permettano ai nuovi venuti nella ormai grande famiglia degli OM — e qualche volta anche ai vecchi — di imparare quelle regole che è indispensabile conoscere per effettuare con un giusto criterio anche le più semplici comunicazioni dilettantistiche. I diversi codici in uso, quando adoperati nella forma ori-

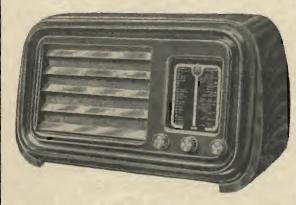
I diversi codici in uso, quando adoperati nella forma originale, cioè quella stabilita dalle Conferenze Internazionali, sono quanto di meglio si possa utilizzare anche nel campo radiantistico. Insistiamo sulla forma originale dei codici, ed in particolare del codice « Q », perchè alcuni Enti esteri hanno apportato agli stessi leggere modifiche a carattere nazionale che finiscono per essere motivo di confusione se capitano nelle mani di persone non troppo esperte in materia e che talora possono ritenere errata la forma ufficiale.

Noi in tutte le nostre pubblicazioni ci siamo sempre attenuti ai codici ufficiali ammessi dai regolamenti internazionali e che naturalmente sono adoperati dalla quasi totalità dei radianti esteri.

Vogliamo però mettere in guardia il radiante novellino sul fatto che se l'esatto uso dei suddetti codici facilita enormemente gli scambi delle comunicazioni fra gli OM, una errata interpretazione dei vari gruppi si ripercuote su tali scambi in maniera dannosi-sima è ciò vogliamo sotto lineare perchè come più volte abbiamo potuto constata: durante le nostre esplorazioni sulle gamme, molti OM italiani non riescono a portare a termine ottimi QSO non sapendo decifrare ed adoperare con correttezza queste utilissime abbreviazioni. A tale riguardo dobbiamo riconoscere che gli americani, gli inglesi, gli svedesi e gli olandesi sono generalmente maestri in questo campo. La cosa si spiega facilmente dato che un buon numero di radianti di queste nazioni è costituito da ufficiali marconisti della marina mercantile, di stazioni terrestri, etc., i quali essendo abituati a superare difficoltà ben più ardue di quelle che si incon-trano nei comuni scambi fra radianti hanno dei suddetti codici una padronanza assoluta. Essi con il loro esempio servono di guida a tutti i novizi i quali naturalmente seguono le loro orme. In Italia invece il radiantismo è seguito da un certo numero di ottimi tecnici e da una massa imponente di persone che alla radio si è avvicinata per il colo fatto di aver avuto a portata di mano apparecchi ricetrasmettitori tedeschi o americani (massa molto gradita del resto che però si deve rendere conto della serietà con la quale bisogna saper affrontare lo studio della radiotecnica) mentre purtroppo sono rarissimi i professionisti delle ra-diocomunicazioni. Sarebbe veramente opportuno che essi militassero nelle file dei radianti si da portare quella atmosfera di competenza, di serietà e di disciplina che è loro abituale nelle radiocomunicazioni commerciali e che sarebbe veramente salutare per i nostri OM quando fossero costretti come si usa all'estero — ad effettuare un certo periodo di ascolto documentato prima di ottenere la licenza di tra smissione.

Facciamo pure presente che i codici in uso attualmente e cioè il codice « Q », l'RST (usato come abbiamo già spiegato in passato) e le apposite abbreviazioni per dilettanti sono più che sufficienti per effettuare collegamenti in CW con qualsiasi nazione anche ignorando le lingue estere. Anche in fonia tali codici permettono lo scambio dei messaggi nelle stesse condizioni essendo sufficiente imparare l'esatta pronuncia inglese delle lettere dell'alfabeto e dei principali numeri, cosa che non presenta eccessiva difficoltà. Naturalmente ci si dovrà limitare a passare i dati strettamente necessari salvo progredire via via che si acquista una certa esperienza in materia.

Da parte nostra diamo assicurazione che per aiutare a superare quelle difficoltà nelle quali s'imbattono coloro che si dedicano al radiantismo continueremo la serie degli articoli sulle radio comunicazioni già apparsi in diversi nuSupereterodina a cinque valvole • Elevatissima sensibilità • Due gamme d'onda: corte e medie Scala di nuova concezione • Cambio tensione universale (110 - 120 - 140 - 160 - 220 V a 50 p.s.) • Presa per fonorivelatore • Controllo automatico di volume • Potenza d'uscita 3 Watt indistorti • Consumo 45 Watt • Mobile di fine eleganza



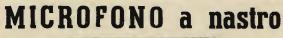
RADIORICEVITORE MOD. A. R. - 5 B



RADIORICEVITORE MOD. A.R. - 5

una novità
ALLA 14º MOSTRA
NAZIONALE
DELLA RADIO







IL MIGLIOR MICROFONO AL PREZZO PIÙ BASSO

AZ. LOMB. MATERIALE AMPLIOFONICO Milano - Viale S. Michele del Carso 22 - Tel. 482.693 VENDUTO PER LA LOMBARDIA DALLA:

**R. G. H.** – Milano – Corso Italia 35 – Telef. 40.580 CONCESSIONARI IN TUTTA ITALIA

M. ANNOVAZZI ARTICOLI ELETTROINDUSTRIALI

Via Pier Capponi 4 - Tel. 41.480 - MILANO

#### ARTICOLI DA NOI TRATTATI

FILI PER AVVOLGIMENTO:

file PER AVVOLGIMENTO:
file rame smaltate dalle 003 al 3 mm.
file rame resso più 2 cotone
file rame resso più 1 e 2 sete
file rame smaltate pia 1 seta 1 cotone
piattine rame più 1 e 2 cotone
PIATTINE E FILI costantana, manganina, argentana,
nikel crome nudi, smaltati, coperti seta

FILI LITZ a 1 o 2 sete FILO ORION di resistenza su amianto

CORDE e PIATTINE rame, flessibilissime nude per

spazzole e telerittori QUALSIASI CONDUTTORE speciale flessibile sotto gom-

ma e tessile FILI collegamento uscita trasformatori

CAVETTI eterlingati

TUTTI I CORDONI e fili di collegamento per radio TUBETTI sterlingati di cotone e in resina sintetica (virla)

BAKELITI, carte e sete sterlingate VERNICI isolanti all'aria e al forno

PRESPANN e LATHEROID

NASTRO cotone riga rossa

CALTE cotone per avvoigimento NASTRI isolanti e NASTRI adesivi colori assortiti

STAGNO PREPA saldature in

filo da mm. 12-3 ecc.

LASTRE SIMILORO elastiche per contatti elettrici PUNTINE per fono e pic-up in scatole da 20è punte, originali tedesche. meri della rivista e con pubblicazioni che saranno di aiuto definitivo per sormontare gli ostacoli ai quali abbiamo accennato durante questa breve esposizione.

V ERSO la fine di luglio è stata posta in vendita una serie di francobolli commemorativi del Cinquantenario del-la Radio. La serie è formata da sei francobolli di Po-sta Aerea, rispettivamente da 6, 10, 20, 25, 25 e 50 Lire, riproducenti, simbolicamente in tre vignette diverse, la radio sulla terra, la radio sul mare e la radio nei cieli. Non una parola, non un accenno che ricordi all'Italia, ed al mondo, la persona del Grande Scomparso. Per il resto bozzetti discreti e colori indovinati.

A Budd. Co. annuncia un nuovo ritrovato per alleviare ai passeggeri la noia del viaggio in ferrovia e preci-samente: un altoparlante individuale posto nello schienale della poltrona all'altezza media del capo riproduce a basso volume uno dei diversi programmi « broadcasting » che il passeggero può a scelta selezionare agendo sull'accordo di un ricevitore sito aldisotto del bracciolo della poltrona. Se fra questi programmi nessuno fosse di suo gusto egli potrebbe ancora scegliere (premendo un apposito bottone) il più gradito fra due programmi di musica riprodotta che la compagnia di trasporto assicura ai suoi passeggeri. Que sti complessi si trovano in servizio sul « Golden Rocket » delle linee ferroviarie di Rock-Island. Dato il basso volume di riproduzione non vi è pericolo alcuno di inter-ferenze fra i diversi riproduttori posti in ogni singola pol-trona e vicine una all'altra.

#### NOTE DI ASCOLTO METRI 40

07 ilTYU 576 - 07 ilBGT 588 - 07 ilARB 588 - 08 ilHTS 578 - 08 07 iITYU 576 - 07 iIBGT 588 - 07 iIARB 588 - 08 iIHTS 578 - 08 iINGT 589 - 08 iIBGR 577 - 09 iIZW 578 - 09 iIRPR 578 - 09 iIRSV 567 - 09 iIBB 567 - 09 i2FTU 578 - 10 iIWRZ 588 - 10 iICDX 567 - 10 iIGA 588 - 10 iIFSG 588 - 10 iIFHZ 579 - 10 iIBBR 567 - 10 iIZYZ 578 - 10 iIABC 577 - 10 iIABC 577 - 10 iIABC 578 - 11 iIAAA 588 - 11 iIAZK 578 - 10 iIRDA 578 - 11 iICAC 578 - 11 iIRQS 578 - 11 iIZX 578 - 11 iIBOB 578 - 12 iIWMD 588 - 12 iIRHA 577 - 12 iIBRA 565 - 12 iISTM 588 - 12 iIFI 589 - 12 iIWRX 599 - 12 iIMC 597 - 12 iIDRI 567 - 13 iIABQ 588 - 13 iIKIA 589 - 13 iIWO 589 - 14 iIFZA 568 - 14 iIMBV 578 - 14 iIWAZ 588 - 14 iIPF 588 - 14 iIFF 588 - 14 iIVV 589 - 15 iITKT 578 - 15 iIGA 589 - 15 iIAIL 578 - 15 iIGA 589 - 15 iIRKT 578 - 15 iIGA 589 - 15 iIRVO 589 - 16 iIQX 577 - 16 iIWCV 588 - 16 iIVVJ 589 - 16 iIRVV 588 - 16 iIRVV 588 - 16 iIRVV 588 - 16 iIRVV 588 - 16 iIRVX 588 - 17 iIAAJ 588 - 18 iIPTR 583 - 18 iIART 588 - 19 iISPT 588 - 20 iIUS 588 - 21 iIKTA 589 - 21 iIALW 18 iIART 588 - 19 iISPT 588 - 20 iIUS 588 - 21 iIKTA 589 - 21 iIALW 588 - 21 iIQW 599 - 22 iIAEG 588 - 23 iIPA 587 - 23 iIAOQ 578 - 23 iIBGA 578 - 23 iITST 577 - 24 iIABB 576 -



#### NOTE DI ASCOLTO METRI 20

EA9A1 578 - VP2LA 578 - ZB1AF 578 - CN8AS 588 - KP4DO 578 - Q5JF 578 - ZS1CX 588 - TR1Q 578 - HK3BI 589 - YY3AL 588 - PY6AG 588 - VU2CQ 589 - VK2AGU 588 - ZC1AL 577 - SV1RX 588 - KG6AG 578 - L12CL 589 - FT4AI 577 - VK4RC 579 - PY1CN 578 - VQ5JTW 578 - VESNA 578 - W5AUB 578 - CICH 578 - UB5BC 589 - UA3KAO 588 - LU1UA 578 - XACP 588 - ZB1AF 589 - T12MA 578 - TRIP 588 - UA1AB 589 - VS7EV 578 - ZC1AL 589 - CXIVD 579 - HC1FG 578 - W6BZF 589 - W7HTB 599 - W7JUO 578 - HH2G 578 - FASCF 578 - VE5GA 589 - KL7AD 578 - VK2QV 589 - T12AB 578 - CM2AB 588 - EL5B 578 - FATAN 589 - VP2GB 589 - Y11AT 579 - OA4M 589 - KP4DO 589 - ZL1BQ 589 - H18N 578 - KA1ABU 589 - VS6DY 589 - XZ2AN 569 - PK2AA 589 - OX3BD 568 - H18N 578 - EK1AA 588 - FN5GO 589 - LU3BQ 589 - FN5GO 578 - ZC6SX 577 - SV1RX 589 - G81O 578 - F8LA 589 - YR5H 578 - OK1HR 578 - SM7WE 589 - E19Q 599.

#### Tel. 18276 - Ind. Telegr. AESSE - Milano

# AESSE MILANO, Via Rugabella 9



Ponte RCL Metrohm

Ponti per misure RCL Ponti per elettrolitici Oscillatori RC speciali Oscillatori campione Oscillografi a raggi catodici Voltmetri a valvole Q - metri Alimentatori stabilizzati Campioni secondari di frequenza Condensatori campione Potenziometri di precisione Teraohmmetri

METROHM A. G. HERISAU (Svizzera)

Interruttori e commutatori per apparecchiature a bassa frequenza

XAMAX ZURIGO (Svizzera)

Consegne sollecite

Tester - Provavalvole - Oscillatori modulati per laboratori di riparazioni

# RADIOTECNICI! RADIORIVENDITORI!

Non avete ancora utilizzato i condensatori elettrolitici FACON? Varie case costrattrici radio fra le più importanti, usano i FACON per le alte qualità riscontrate. Nel vostro interesse, chiedete subito catalogo L e campionario prodotti FACON alla rappresentante per l'Italia (esclusa Lombardia e provincia di Novara):

Soc. R. I. E. M.

(Rappresentanze Industrie Elettrotecniche Milanesi)

Via Ruggero Settimo 2 - MILANO - Telefono 482.375

## IL CERVELLO DELLA VOSTRA RADIO







Via Amedei, 8 - MILANO - Telefoni 16.030 - 86.035

# QUINDICINALE DI RADIOTECNICA

ANNO XIX - N. 23 - 24 - DICEMBRE 1947 - PREZZO LIRE

### PICCOLO STRUMENTO UNIVERSALE DI MISURA

#### l. - Generalità

Uno strumento a più portate per misure di tensione, corrente e di resistenze, compatto, abbastanza preciso, e soprattutto di poco costo, è assai ntile al vecchio dilettante per misure correnti, e a chi inizia i primi montaggi, per rendersi conto esattamente di quel che succede nei circuiti in prova.

Una occhiata allo schema basta a rilevarne la estrema semplicità, un commutatore a 14 posizioni e 4 boccole permettono di effettuare misure di corrente continua (1-10-100 e 1000 mA), tensione continua (5-10-100 e 1000 V), tensione alternata (stesse scale) e due portate ohmetriche: da 0 a 200 e da 0 a 250.000 ohm.

Un elemento raddrizzatore all'ossido di rame (anche al selenio va bene) ci permette di misurare le tensioni alternate, esso va posto semplicemente in parallelo allo strumento, mentre una resistenza limitatrice va in serie al milliamperometro. Il suo valore dipende dal tipo di strumento usato e dal rettificatore. Vedremo poi come va eventualmente modificata.

Nella posizione V<sub>cc</sub> il consumo a fondo scala dello strumento è di 1 mA, in alternata il consumo sale a 4 mA e in nessun caso è tale da portare un serio squilibrio nei circuiti che ordinariamente si misurano.

Il circuito è quello classico: delle resistenze tarate vengono poste in serie e in parallelo allo strumento limitando la corrente in ogni caso a non più di I mA.

Lo strumento usato ha le seguenti caratteristiche: 1 mA fondo scala, 50 ohm di resistenza interna, tedesco (ricu pero di guerra, acquistato a pochi soldi da un rivenditore di pezzi usati), con la scala estesa su 300 gradi circa anziche su 90° come al solito, questo però non comporta alcun cambiamento, perchè qualsiasi strumento può essere usato. Un accurato esame del quadrante farà riscontrare altri se gni oltre la graduazione, e più precisamente: una stella che ci dice che è isolato sino a 500 V; un segno a ferro di cavallo con in mezzo un quadratino, che è a bobina uno bile; due righe parallele (=) che è in corrente continua; una riga più lunga verticale o variamente inclinata ci in dicherà infine in che posizione ne è stato previsto l'uso. Da ultimo, oltre alla marca di fabbrica, l'indicazione della corrente a fondo scala e la resistenza interna dello strumento.

Sullo strumento usato però non c'era nessuna indicazione

oltre la scala. Si è quindi operato così: Una pila da 4,5 V, una resistenza da 4000 ohm e un potenziometro da 1000 ohm vanno connessi in serie allo strumento in esame, il potenziometro sarà lo stesso che useremo poi nel montaggio (fig. 1).

Si diminuirà gradualmente il potenziometro, che era stato col'egato tutto inserito, finchè il milliamperometro sarà esattamente a fondo scala. Si prenderà allora una resistenza tarata di 50 o 100 ohm, campione, e la si collegherà in parallelo allo strumento. L'indice si porterà su di una nuova posizione, e si farà una accurata lettura. La corrente erogata dalla pila non è variata in modo apprezzabile. quindi si conoscono le due correnti che circolano nello strumento e nella resistenza campione in parallelo, e cioè

il valore letto Is e 1 mA meno il valore letto, ossia Ic. Data la relazione esistente tra due resistenze in parallelo e le rispettive correnti, potremo scrivere che la resistenza dello strumento sta alla resistenza campione, come l'inverso

delle rispettive correnti, e cioè: Rs:Rc=Ic:Is da cui si deduce:  $Rs=(Rc\times Ic):Is$  cioè la resistenza interna dello strumento è uguale al prodotto della resistenza campione per la propria corrente il tutto diviso per la corrente letta nello strumento. Per ottenere dei risultati più precisi è meglio ripetere le misure più volte con varie resistenze campione e farne la media. Il valore ricavato nel caso esaminato è stato di 50 ohm esatti.

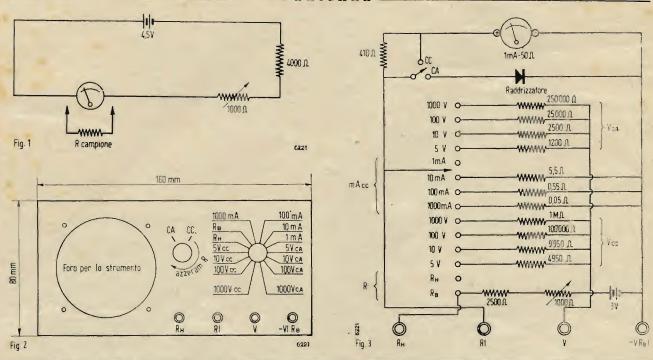
Una volta conosciuto questo dato, sarà possibile trovare il valore degli shunt per le varie portate amperometriche, e cioè, tenendo presente che in ogni caso la corrente circolante nello strumento non deve superare il milliampere, tornando al caso di prima, si dovranno trovare delle Rehunt tali che di volta in volta lascino passare 9/10, 99/100 e 999/1000 della corrente totale. Riapplicando la proporzione precedente, ricaviamo che

$$R_{\text{shunt}} = (R_s \times 1 \ mA) : I_{\text{shunt}}$$

e nel caso presente, essendo la resistenza interna dello strumento  $R_s = 50$  ohm, e dovendo essere la corrente circolante negli shunt ( $I_{\text{shunt}}$ ) rispettivamente di 9, 99 e 999 mA, si ha: 5.5 ohm per i 10 mA; 0.55 ohm per i 100 mA e 0.055 per i 1000 mA. Come si vede nulla di difficile.

Vediamo ora di sistemare il voltmetro. Basta anche qui tener presente che la massima corrente circolante nello strumento a fondo scala è di 1 mA, si possono quindi calcolare le resistenze che permettono il passaggio di tale corrente colla massima tensione da misurare nelle varie scale. Applicando la legge di Ohm: R = V/I si avrà, per la por-





tata di 5 V, R=5/0.001, cioè 5000 ohm; bisogna però tener presente che la resistenza dello strumento viene in questo caso a essere in serie e pertanto, per tener inalterato il valore trovato, dovremo sottrarlo alla resistenza addizionale, e cioè il valore da mettere in serie al milliampe rometro viene ad essere di 4950 ohm. Alio stesso modo, i valori dei vari moltiplicatori, sono di 9950 ohm per 10 V. 100.000 ohm per 100 V e di 1 megaohm per 1000 V. Non si è più tenuto conto della resistenza dello strumento nelle scale alte perchè l'errore introdotto è trascurabile.

Per i volt in alternata si opera allo stesso modo, colla differenza che se non si usano pezzi aventi le stesse caratteristiche di quelli qui descritti, il che sarà difficile, bisognerà confrontarlo con un campione dato anche che la scala non risulta lineare. Si porrà in serie al complesso strumento-raddrizzatore una resistenza variabile di almeno mezzo megaohm per la scala 100 V, e, con 100 V esatti, si porterà l'indice a fondo scala. Senza più toccare il cursore si misura la resistenza inserita e si ha il valore esatto. Lo stesso sistema va usato per le scale più basse, diminuendo proporzionalmente la resistenza in serie a circa an decimo e a un ventesimo di quella rilevata sulla portata di 100 V.-Per i 1000 V invece basta moltiplicarla per 10.

Nel caso qui esaminato, una volta tracciata la scala ser i 100 V, che come è stato detto non è lineare come per la continua, è bastato moltiplicare per 10 la lettura per la portata superiore e dividere per 10 o per 20 per le due inferiori. La resistenza limitatrice una volta definita con un valore prossimo a quello dato (il più delle volte basta correggerlo e mantenere le resistenze addizionali al valore segnalato) non va più toccata durante la taratura. Il raddrizzatore è un semplice elemento ad ossido di rame, ben stretto tra due ranelle di piombo del diametro di 12 mm circa; va stretto assai bene perchè uno spostamento provocherebbe una staratura delle scale in alternata. Come è stato detto prima un qualsiasi rettificatore può andar bene, basta che porti almeno 5 mA. Va fatta attenzione quando si tarano le portate in alternata a non staccare il gruppo resistenza-strumento lasciando applicata la tensione, perchè si rovinerebbe il raddrizzatore, che verrebbe ad essere sottoposto a tutta la tensione mentre porta al massimo 3 o 4 V.

#### 2. - Costruzione

Da un pannello di bachelite o di altro buon isolante si ritaglia un pezzo avente le dimensioni segnate in figura, questi valori possono essere variati a seconda delle necessità di ognuno, e in funzione delle dimensioni dei pezzi usati. Lo si forerà come indicato, attenzione a non scheggiare il pannello.

Si monteranno dapprima i vari componenti stringendo bene le viti di fissaggio, la disposizione consigliata è la più compatta ma ciascuno come è già stato detto la può variare a suo piacimento. Bisogna ricordarsi di non tenere i pezzi a filo esatto, del bordo del pannello, per lasciare spazio per i fianchi della scatoletta che conterrà il tutto. La fotografia può servire da guida meglio di ogni deserizione.

Si comincerà col collegare le resistenze al commutatore selettore. E cioè seguendo il senso contrario alle lancette dell'orologio, i 250.000 ohm. poi 25.000, 2500, e 1250. Così i volt in alternata sono a posto. Si salta un contatto corrispondente a 1 mA. poi si saldano, sempre nello stesso ordine, 5.5 ohm, 0.55 e 0.05. Si saltano, per ora, altre due posizioni, e si attaccano le quattro per la corrente continua, e cioè quelle da 1950, 9950 e 100.000 ohm e da 1 megaohm. I terminali delle prime 4 resistenze collegate e di queste ultime 1 rimasti liberi, vanno saldati fra loco e alla boccola segnata con V. La spazzola del selettore va con-nessa con la boccola RI, col + dello strumento attraverso la resistenza limitatrice, e al comune del commutatore continua — alternata. Le altre due di quest'ultimo vanno unite: una (pos. continua, CC) al + del milliampero-metro, e l'altra (pos. alternata, CA) al — dello strumento attraverso il raddrizzatore. Il — dello strumento a suo volta, alla boccola — VR<sub>B</sub>I. Allo stesso punto va saldato il polo — della batteria da 3 V, mentre il positivo attraverso i 2500 hom e il potenziometro (attenzione: appena scattato il commutatore la resistenza deve essere tutta inserita) va collegato con la boccola alta resistenza (RH) e con la posizione bassa resistenza (RB) del selettore. E così è finito. Si raccomanda che le saldature siano ben fatte e il filo di collegamento un po' rigido, perchè il complesso andrà spesso trasportato e vi è il pericolo di cortocircuiti che possono far rovinare lo strumento.

Di collando non ce n'è bisogno: basta rivedere con molta attenzione i collegamenti fatti, e provare se in posizione R<sub>B</sub> (bassa resistenza) l'indice va in fondo scala. Se battesse al contrario, invertire i poli della batteria. Lo stesso dicasi del rettificatore.

La tabellina di taratura per le resistenze alte e basse può essere tracciata per confronto con resistenze note o calcolate. Per la scala alta, si applica la legge di Ohm sopraccitata tenendo presente che in serie alla batteria quando questa eroga esattamente 3 V. c'è una resistenza di 3000 ohm fissi; e quindi, per esempio se si trovasse che con 3 V e 0,5 mA la resistenza è di 6000 ohm, in realtà è solo di 3000.

(segue a pag. 490)

# PROGETTO E COSTRUZIONE DI UN RICE-VITORE SUPERETERODINA A 4 TUBI

CON STADIO PRESELETTORE ED ALLARGAMENTO DI BANDA SEMPLIFICATO (\*)

6198

di Giuseppe Termini

(Continuazione e fine, redi XIX, n. 20-21, pagina 447)

#### 3 - Calcolo dello stadio variatore di frequenza.

Le grandezze che si fissano a priori sono l'estensione e il numero dei campi d'onda. L'estensione è in relazione all'ampiezza della variazione capacitiva. Il numero dei campi d'onda è stabilito invece in base alla distribuzione delle stazioni trasmittenti.

Stabilito di utilizzare un condensatore variabile a tre sezioni suddivise, avente una capacità per sezione di circa 140 + 280 pF (N. 843 a Geloso », procuzione 1940), risulta disponibile una capacità massima di 415 pF. Ammessa una capacità minima di accordo di 30 pF. si ha:

$$C_{\text{not}} \propto C_{\text{nath}} = 415/30 = 13.8$$
.

Serivendo ora l'espressione di Thomson per fmax ed fmin, corrispondenti ovviamente a Cmin e a Cmax, ed eseguendo il rapporte finas finto. si officne:

$$\frac{f_{\max}}{f_{\min}} = \sqrt{\frac{C_{\max}}{C_{\min}}}$$

sostiuendo risulta:  $f_{\text{min}} = 113.8 = 3.7$ .

È quindi possibile coprire l'intero campo delle onde medie, distribuito fra 180 e 580 mt (rispettivamente 1666 kHz e 517 kHz), in quanto il rapporto fmax/fmm è uguale, in tal caso, a 3,22.

Fet le once conte a stabilisce di effettuare l'accordo entre un'intervallo di l'equenza intorne alle segmenti frequenze di cinque zone:

Lo sviluppo del calcolo è qui ora trattato ordinatamente. 1. Si calcolano gli elementi del circuito selettore per la gamma delle onde medie.

Scrivendo la formola di Thomson in corrispondenza di valori ci fum e di faax relativi al circuito selettore della fig. 1, si ha:

$$\int_{\text{min}} = \frac{1}{2 \pi \sqrt{L1 (C_{\text{max}} + C_2)}}$$

$$\int_{\text{min}} = \frac{1}{2 \pi \sqrt{L1 (C_{\text{min}} + C_2)}}$$

da cui si ricavano, per sostituzione, le seguenti espressioni di calcolo delle incognite, rappresentate da L1 e da Cp:

[1] 
$$C_{0} = \frac{f_{\min}^{2} \cdot C_{\max} - f_{\max}^{2} \cdot C_{\min}}{f_{\max}^{2} - f_{\min}^{2}}$$

$$L1 = \frac{1}{4 \cdot x^{2} f_{\min}^{2} \cdot (C_{\max} + C_{0})}.$$

$$L1 = \frac{1}{4 \, \pi^2 \, f_{\min}^2 \, (C_{\max} + C_p)} \, .$$

Dai dati costruttivi del condensatore variabile (N. 3). « Geloso »), risulta:

$$C_{\text{max}} = 415 \text{ pF}.$$
  $C_{\text{min}} = 14 \text{ pF}:$ 

$$f_{\text{max}} = 517 \text{ kHz}$$
 ed  $f_{\text{max}} = 1666 \text{ kHz}$ .

sastituendo ed e egrendo si ha:

$$C_0 = 28.8 \text{ pF}$$
  
 $L_1 = 211 \mu\text{H}$ 

2. Si ca'colano g'i elementi del circuito oscilictorio del penera'ore per le ande medie.

A tale scopo occorre:

a) f-sare i valore della frequenza intermedia ):

bi precisare la relazione tra la frequenza localo for la frequenza intermedia fi e la frequenza del circuito selet-(orc. f:

et stabilire la struttura del circuito oscillatorio del generatore;

d) individuare il numero delle frequenze di alliocamento, esaminando la struttura del circuito in questione:

c) calculare il valore delle frequenze di allineamento e quello delle corrispondenti capacità di accordo:

f) calcolare le incognite del circuito oscillatoria, ciuò L2. Cp2 e C3 del circuito riportato nella fig. I.

Considerando numerose questioni teoriche e sperimentali. che per brevità non si riportano,

a)  $f_1 = 470 \text{ kHz};$ 

b) 
$$f_0 = f_1 + f_2$$

di, ei il valore delle frequenze di allineamento, che in base alla struttura del circuito sono in numero di cre. è calcolato applicando le formule:

$$\begin{split} f_i &= f_{\min} \cdot n^{1/16} + f_i \\ f_* &= f_{\min} \cdot n^{1/2} + f_i \\ f_* &= f_{\min} \cdot n^{15/16} + f_i \;, \end{split}$$

in cui è  $u = f_{\text{max}} f_{\text{min}}$ .

Sostituendo ed eseguendo si ottiene:

$$f_1 = 1026.2 \text{ kHz}$$
  
 $f_2 = 1397.4 \text{ m}$   
 $f_3 = 2018 \text{ m}$ 

Le espressioni di calcolo delle capacità di accordo 61. 62 e C3, corrispondenti alle tre frequenze di allineamento. assumono la forma:

$$C1 = M \cdot C_{\rm d} - C_{\rm p}$$
  
 $C2 = N \cdot C_{\rm d} - C_{\rm p}$   
 $C3 = O \cdot C_{\rm o} - C_{\rm p}$ 

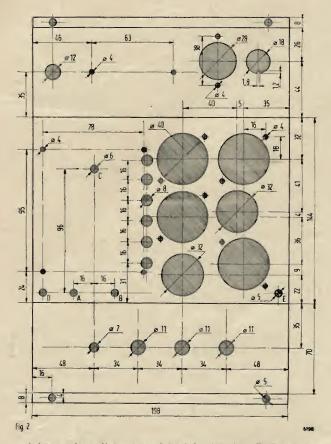
in cui si è posto:

$$M = rac{f_{ ext{max}^2}}{(f_1 - f_1)^2} \; ; \quad N = rac{f_{ ext{max}^2}}{(f_2 - f_1)^2} \; ; \quad O = rac{f_{ ext{max}^2}}{(f_3 - f_1)^2} \; .$$

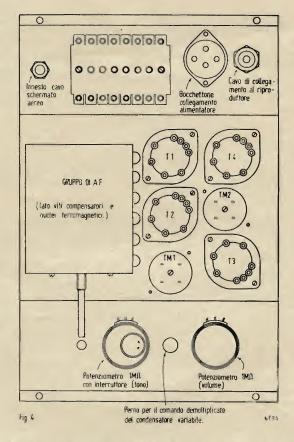
 $C_{
m o}=C_{
m min}+C_{
m p},$  in quanto la sezione di accordo del circuito del generatore è identica a quella del circuito selenore. Sostituendo ed eseguendo si ottiene:

$$C_0 = 14 + 28.8 = 42.8 \text{ pF};$$
  
 $M = 8.97$   
 $N = 3.22$   
 $O = 1.153$ 

<sup>(\*)</sup> Manoscritto pervenuto in Redazione il 2-7-47.



A sinistra: piano di foratura del telaio; i fori A. B. C. servono per il fissaggio del condensatore variabile, i fori D. E. per il passaggio dei conduttori per l'illuminazione della scala. Le quote sono in millimetri.



A destra: disposizione dei principali elementi sul telaio, visto dal lato inferiore. Da notare la disposizione degli zoccoli dei tubi elettronici, ed il loro orientamento.

quindi risulta:

$$C1 = 355$$
 pF  
 $C2 = 109,3$  pF  
 $C3 = 20,7$  pF.

f) Le equazioni di partenza per il calcolo delle tre incognite sono:

$$f_1 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{L_2 \frac{C_8 (C1 + C_{
m P_2})}{C_8 + C1 + C_{
m P_2}}}}} \ f_2 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{L_2 \frac{C_8 (C2 + C_{
m P_2})}{C_8 + C2 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{L_2 \frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{L_2 \frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = rac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_{
m P_2}}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_3 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}}} \ f_4 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}{C_8 + C_3}}} \ f_4 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{C_8 (C3 + C_{
m P_2})}}} \ f_4 = \frac{1}{2 \pi \sqrt{\frac{$$

esseado  $\frac{C_{*}\left(C+C_{p_{2}}\right)}{C_{*}+C+C_{p_{2}}}$  il valore della capacità complessiva di accordo.

Per sostituzione si ottiene:

$$C_{\text{p2}} = -\frac{f_{1}^{2} \cdot C1\left(C2 - C3\right) - f_{2}^{2} \cdot C2\left(C1 - C3\right) + f_{3}^{2} \cdot C3\left(C1 - C2\right)}{f_{2}^{2}\left(C1 - C3\right) - f_{3}^{2}\left(C2 - C3\right) - f_{3}^{2}\left(C1 - C2\right)}$$

$$L2 = \frac{[f_2^2 (C1 - C3) - f_1^2 (C2 - C3) - f_3^2 (C1 - C2)]^2}{4\pi^2 (f_2^2 - f_1^2) (f_3^2 - f_2^2) (f_3^2 - f_1^2) (C1 - C2) (C2 - C3) (C1 - C3)}$$

Raccogliendo i dati numerici si ha:

e quindi eseguendo:

$$C_{\text{pg}} = 39.6 \text{ pF}$$
  
 $C_{\text{s}} = 421.8 \text{ pF}$   
 $L2 = 117.6 \text{ } \mu\text{H}$  .

3. Si calcola il sistema di accordo ad allargamento di banda. Ci si riferisce qui, per brevità, alla disposizione riportata nello schema elettrico. Lo scrivente tratterà in altra sede dei criteri determinanti questa soluzione. Egli si riserva di dimostrare che con un opportuno giuoco di condensatori fissi, connessi in serie e in paralelo al condensatore di accordo, si può ottenere di modificare l'estensione di ogni zona, pur utilizzando il medesimo induttore e la medesima semplicità di commutazione.

$$C_{s} = \frac{\left[ (f_{z}^{2}/f_{1}^{2}) - 1 \right] (C1 - C2) (C1 - C3) (C2 - C3) (f_{x}^{2} - f_{1}^{2}) (f_{x}^{2} - f_{z}^{2})}{\left[ f_{z}^{2} (C1 - C3) - f_{x}^{2} (C1 - C2) - f_{1}^{2} (C2 - C3) \right] \cdot \left[ (f_{z}^{2} \cdot f_{z}^{2}/f_{1}^{2}) (C2 - C3) + f_{z}^{2} (C1 - C2) - f_{x}^{2} (C1 - C3) \right]}$$

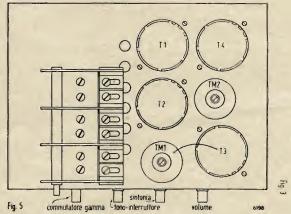
Per il calcolo del circuito riportato nello schema elettrico, si procede come segue:

- a) si individuano i valori estremi di capacità della sezione di lavoro del condensatore variabile, esaminando i dati forniti dal costruttore e tenendo conto del valore presumibilmente raggiunto dalle capacità parassite;
- b) si fissa l'estensione dell'intervallo di frequenza, riferendosi ad una banda intermedia alla banda più corta e a quella più lunga;
- c) si calcola il valore del condensatore che occorre connettere in serie per ottenere l'estensione fissata;
- d) si calcola il valore della capacità complessiva di accordo corrispondente ad una posizione di centro della sezione di lavoro del condensatore variabile:
- e) si calcola l'induttanza del circuito selettore e quella del circuito del generatore, per la frequenza di centro della banda più corta;
- f) si calcolano i valori delle capacità che occorre connettere in parallelo per far coincidere la frequenza di centro con quella indicata nelle diverse gamme.
  - Si ha quindi ordinatamente:
- a) i valori estremi di capacità della sezione di lavoro del condensatore variabile, sono: Cmin=9 pF; Cmax=140 pF.
   Attribuendo alle capacità parassite un valore presumibile di 6 pF, si hanno i valori effettivi delle due capacità in giuoco. Esse sono:

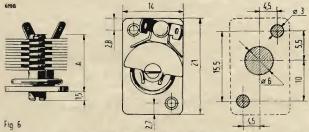
$$C_{\min} = 15 \text{ pF}; \qquad C_{\max} = 146 \text{ pF}.$$

- b) Si fissa un intervallo di  $\pm$  1,5 metri, intorno alla lunghezza d'onda di 31 mt;
- c) I valori estremi dell'intervallo d'onda considerato sono:

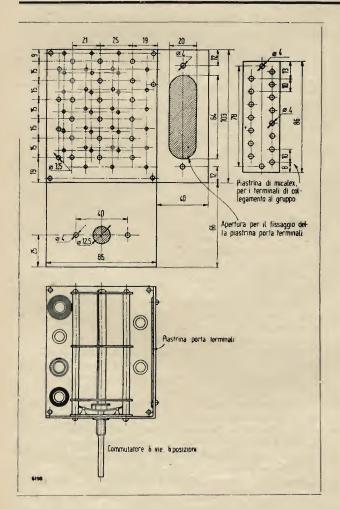
$$\lambda_{min} = 31 - 1.5 = 29.5;$$
  $f_{max} = 10.169.4 \text{ kHz}$   
 $\lambda_{max} = 31 + 1.5 = 32.5;$   $f_{min} = 9.230.7 \text{ kHz}$ .



Vista esterna del telaic. La disposizione degli elementi, riportata nel piano costruttivo di figura 4, nella pagina di fronte, ed in quella di questa figura è indubbiamente interessante per compattezza e razionalità.



Allo scopo di ottenere un complesso particolarmente compatto e quindi di limitate dimensioni, si è fatto ricorso ai microcompensatori di recente produzione Geloso



Si ha quindi:

$$n = f_{\text{max}}/f_{\text{min}} = 1.1$$

e poiché si deve ottenere:

$$\frac{C_{\text{t max}}}{C_{\text{t min}}} = n^2$$

in cui si sono indicati con  $C_{\rm t\ max}$  e  $C_{\rm t\ min}$  le capacità complessive di accordo corrispondenti a  $f_{\rm min}$  ed  $f_{\rm max}$ .

Essendo

$$C_{
m t\ max} = rac{C_{
m max} \cdot C_s}{C_{
m max} + C_s} \quad {
m e} \quad C_{
m t\ min} = rac{C_{
m min} \cdot C_s}{C_{
m min} + C_s}$$

sostituendo si ottiene:

$$n^{s} = \frac{\frac{C_{\max} \cdot C_{s}}{C_{\max} + C_{s}}}{\frac{C_{\min} + C_{s}}{C_{\min} \cdot C_{s}}}$$

e quindi risolvendo:

$$C_{\rm s} = \frac{A (n^2 - 1)}{C_{\rm max} - C_{\rm min} \cdot n^2}$$

in cui si è posto  $A = C_{\min} \cdot C_{\max}$ .

Sostituendo i valori numerici ed eseguendo si ottiene:

$$A = 15 \cdot 146 = 2190$$
  
 $n^2 = 1,1^2 = 1,21$   
 $C_8 = 3.5 \text{ pF}$ .

 d) Si assume una posizione media di accordo del condensatore variabile corrispondente ad una capacità

$$C_{\rm in} = \frac{C_{\rm max} + C_{\rm min}}{2} = \frac{146 + 15}{2} = 80.5 \ \ {
m pF} \ .$$

Per  $C_* = 3.5$  pF, si ha una capacità complessiva  $C_*$  di accordo:

$$C_{\rm L} = \frac{C_{\rm m} \cdot C_{\rm s}}{C_{\rm m} + \bar{C}_{\rm s}} = \frac{89.5 \cdot 3.5}{80.5 + 3.5} = \frac{281.75}{84} = 3.3 \ \rm pF \ . \label{eq:classical}$$

e Perchè il circuito selettore possa accordarsi sulla freque azzi di 15790 kHz, (19 mt), occurre un'incuttanza

$$L3 = \frac{1}{4 \, \pi^2 \, f^2 \cdot C_t} \, = 30.8 \ \mu \mathrm{H} \; .$$

Per una frequenza locale di 15790+470 = 16260 kHz occorre un'induttanza

$$L4 = \frac{1}{4 \; \pi^2 \cdot 16.2^2 \cdot 3.3} \; = 29.2 \; \; \mu \mathrm{H} \; .$$

f) Per  $f_z > 15790$  kHz, la capacità complessiva di accordo risulta  $C_1 + C_9$ , essendosi indicato con G il condensatore in parallelo.

Dalla relazione

$$f_{\pi} = \frac{1}{2 \pi \int_{-\infty}^{\infty} (C_1 + C_2)},$$

si officee:

$$C = \frac{1}{4 \, \pi^2 \, f_z \cdot L} - C_{\Gamma}.$$

Sostituendo ed eseguendo ordinatamente per il circuito seleuore, si ha:

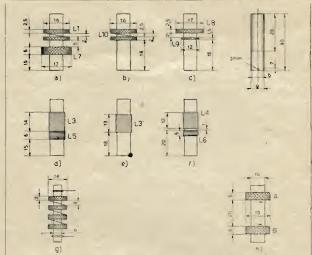
per 
$$\lambda = 25$$
 mt  $(f = 12000 \text{ kHz})$ :  $C2 = 5.7 - 3.3 = 2.4 \text{ pF}$   
per  $\lambda = 31$  s  $(f = 9677 \text{ s})$ :  $C3 = 8.7 - 3.3 = 5.4 \text{ pF}$   
per  $\lambda = 41$  s  $(f = 7317 \text{ s})$ :  $C4 = 15.3 - 3.3 = 12 \text{ pF}$   
per  $\lambda = 49$  s  $(f = 6122 \text{ s})$ :  $C5 = 21.9 - 3.3 = 18.6 \text{ pF}$ 

Per il circuito del generatore locale risulta:

Il calcolo dello stadio variatore di frequenza si può così considerare concluso con la conoscenza dei valori degli elemenci dei circuiti oscillatorii. Ragioni evidenti di mole, cui si e più volte accennato, impediscono di pubblicare inte gralmente il progetto svolto. Si è dovuto seguire il criterio di limitare l'esposto alla parte più significativa del circuito. Nei lavori di progetto che seguiranno sui numeri successivi con il medesimo criterio d'inquadramento e di semplificazione ei si soffermerà su diverse altre parti. Ciò consentirà al lettore di conoscere, in breve tempo, il metodo con cui s'imposta e si sviluppa il progetto di un ricevitore. Oltre ad una più approfondita conoscenza dei fenomeni che dominano il funzionamento dei radioapparati, si potrà definire in ogni caso, con maggior precisione di quanto è fatto normalmente, la struttura di ogni apparato. Nè è inopportuno ricordare la necessità di ricercare delle nuove soluzioni. Questo studio dimostra agevolmente che le conoscenze tecniche attuali e i mezzi di cui oggi si dispone, consentono di allantaparsi ntilmente dalla struttura classica del ricevitore plurionda

#### 4 - Costruzione

Tra le condizioni che si sono imposte al progettista, ve ne sono tre che riguardano la costruzione. Esse comprendono il peso, le dimensioni d'ingombro e la semplicità costruttiva. La struttura del ricevitore, che è attuato in base a precisi dati di progetto, determina il peso dell'apparecchio. Questi può essere ridotto al minimo realizzando il telaio e il supporto di sostegno del gruppo con materiale di lega leggera (alluminio, duralluminio, ecc., fig. 2 e fig. 3). Ragioni di solidità meccanica consigliano uno spessore non inferiore ad 1 mm.



Induttore a): J.1=72+72 sp, filo 15×0.05; L7 350 sp, filo 1/10 seta. Induttore b): L1' (e non L10 come erroneamente segnato) = 130 sp complessive, filo 15×0.05. Induttore c): L2 (e non L8 come erroneamente segnato) = 95 sp, filo 15 0.05; L9=25 sp, filo 0.12. Induttore d): L3=70 sp, filo 2/10 seta; L5=20 sp, filo 1/10 seta. Induttore e): L3-5 sp, filo 2/10 seta. Induttore f): L4=60 sp, filo 2/10 seta; L5 18 sp, filo 1/10 seta. Le indicazioni si riferiscono allo schema completo pubblicato nel fascicolo precedente. Nei sei induttori sono stati utilizzati nuclei cilindrici a vite da 6 mm, lunghi 14 mm. Impedenza g): Z=4×52 sp, filo 0.12 due coperture seta. Trasformatori per frequenza intermedia di 470 kHz h): bobine A e B=16 sp, filo litz 20-0.05; nuclei ferromagnetici da 8 mm, lunghi 15 mm, J=916.2 microH; C=125 pF; Q=210. Schermo cilindrico da 38 mm o quadrato da 40 mm. TM1; Entrata A=griglia contr.; uscita A=reg, autom, sens.; entr. B=anodo; usc. B=+AT. TM2 entr. A=anodo; nsc. A=+AT; entr. B=dicdo rivelatore; usc. B=BF (R16-R17).

Per quanto riguarda le dimensioni d'ingombro occorre studiare accuratamente la struttura dell'apparecchio. La disposizione riportata nel piano costruttivo della fig. 4 (vista interna) e in quella della fig. 5 (vista esterna), è indubbiamente interessante per compattezza e razionalità. Le dimensioni complessive dell'apparecchiatura sono legate naturalmente a quelle del gruppo di alta frequenza, in cui si comprendono gli induttori e i compensatori ci allineamento di tre circuiti. Per ottenere un insieme estremamente compatto e di limitate dimensioni, si è ricorso ai microcompensatori N. 2811 e N. 2812 di recente produzione della « Geloso » (fig. 6). Il primo ha una capacità minima di 1 pF e una capacità massima di 11 pF; l'altro consente una variazione di capacità fra 1,5 pF e 21,5 pF. L'insieme dei microcompensatori (diciotto) è montato sul supporto in lega leggera della fig. 3, unitamente a sei induttori). Questi sono tutti provvisti di nuclei ferromagnetici a vite e sono stati realizzatí su di un supporto da 9mm, (fig. 7). Le dimensioni complessive del gruppo sono di 103×85×66 mm, come risulta dal piano costruttivo della fig. 3.

Il montaggio di questo ricevitore non presenta particolari difficoltà. Eccettuato il gruppo di alta frequenza, per il quale occorre procedere con notevole attenzione seguendo lo schema elettrico, si ha un numero assai limitato di collegamenti.

Le operazioni di montaggio s'iniziano fissando gli zoccoli. Nessuno di questi è provvisto di anelli reggischermo, in quanto i tubi della serie rossa comprendono già lo schermo. È però necessario schermare la parte superiore in cui è posto l'elettrodo di controllo.

L'orientamento degli zoccoli di sostegno dei tubi è indi cato dalla posizione in cui vengono a trovarsi i quattro terminali più vicini. Di esso trattano le figg. 4 e 5. Un orientamento diverso complica la sistemazione dei conduttori di collegamento ed è sufficiente per creare manifestazioni d'instabilità, ai quali è poi difficile ovviare.

Sul piano superiore del telaio si montano i due trasfor-

0

0

0

0

#### CARATTERISTICHE E DATI DI FUNZIONAMENTO DEI TUBI ELETTRONICI

TUBI A CARATTERISTICA AMERICANA

RCA



L'813 è una valvola amplificatrice di potenza a fasciò elettronico con caratteristiche particolarmente raccomandabili e con una potenza di uscita di 260 watt per servizio in classe C telegrafia.

Una piena potenza di uscita può ottenersi con una piccola potenza di pilotaggio e con un numero ridotto di stadi eccitatori. Non viene richiesta la neutralizzazione in circuiti opportunamente schermati. L'813 rappresenta un eccellente amplificatore finale per trasmet-titori radiantistici di alta potenza, dove si richiede un rapido cambiamento di gamma senza neutralizzazione e ritocchi. Esso è anche un eccellente moltiplicatore di frequenza e anche alle più elevate armoniche può dare una potenza di uscita con un non comune alto rendimento. La ridotta lunghezza globale del tubo permette corti terminali interni e minimizza le induttanze dei medesimi.

Come conseguenza di una simile costruzione la 813 può lavorare fino a frequenze di 30 MHz e con limiti ridotti anche fino a 120 MHz,

#### CARATTERISTICHE E DATI DI FUNZIONAMENTO

1 C	ara	tteris	tiche	gene	rali
-----	-----	--------	-------	------	------

Tensione di ac	cens	ione	(CC	: o C	Al									10	V
Corrente di a	ccen	sione												5	A
Transconduttan	za	per 1	ana	corre	nte	anod	ica di	50	mA	cir	ca			3,75	mS
Capacità intere															
griglia-ar	iode	(cor	1 =1	herm	0 6	esterno	ma	١.					4	0,2	pF
ingresso														16,3	pF
useita														14	pF

2 Limiti massimi e condizioni tipiche di funzionamento di una sola valvola amplificatrice di potenza ad AF in classe B, telefonia (i dati si riferiscono a un fattore di modulazione massimo del 100 0 0)

Tensione anodica CC max							4		2000	V
Tensione di schermo CC max									400	V
Corrente anodica CC max					i.				100	mA
Potenza anodica max assorbita .									150	W
Potenza max assorbita di schermo									15	W
Dissipazione anodica max									100	W
Tensione anodica CC								1500	2000	V
Tensione di schermo			. 14					400	400	V
Tensione di griglia 1 (1)								- 60	- 75	V
Ampiezza della tensione d'ingresso	ad	AF						70	80	
Tensione alle placche deviatrici (2)								0	a 0	V
Corrente anodica CC ,								100	75	mA
Corrente di schermo CC								4	3	mA
Corrente di griglia (circa)								-	_	mA
Potenza d'eccitazione (circa) (3) .								Name of		M.
· Potenza d'uscita (circa)								50	50	W

3 Limiti massimi e condizioni tipiche di funzionamento di una sola valvola amplificatrice di potenza ad AF in classe C, telefonia, con modulazione di griglia (i dati si riferiscono ad un fattore di modulazione del 100 %)

Tensione anodica CC max		. 2000	V
Tensione di schermo CC max			- V
Tensione di griglia CC max		200	mA
Corrente anodica CC max		. 100	mA
Potenza anodica max assorbita		. 150	W
Potenza max assorbita di schermo		. 15	W
Dissipazione anodica max		. 100	W
Tensione anodica CC	. 1500	2000	V
Tensione di schermo CC	. 400	400	V
Tensione di griglia CC	. — 140	120	V
Ampiezza della tensione d'ingresso ad AF	. 145	120	V
Ampiezza della tensione d'ingresso a BF	. 60	60	V
Tensione alle placche deviatrici (2)	. 0	0	V
Corrente anodica CC	. 70	75	mA
Corrente di schermo CC	. 3	3	mA
Corrente di griglia (circa)		605.600	W
Potenza d'eccitazione (circa) (3)	. –		mA
Potenza d'uscita (circa) ,	. 40	50	W

4. Limiti massimi e condizioni tipiche di funzionamento di una sola valvola amplificatrice di potenza ad AF in classe C, telefonia, con modulazione anodica (i dati si riferiscono ad un fattore di modulazione del 100 %)

Tensione anodica CC max .								
Tensione di schermo CC max.							400	V

77 23 nn XIX, presente tavola è allegata alla rivista "l'antenna,

Tensione di griglia CC max						4			300	V
Corrente anodica CC max									. 150	mA
Corrente di griglia CC max		=_							. 25	mA
Potenza anodica max assorbita .				١.					. 210	W
Petenza max assorbita di schermo				-					. 15	W
Dissipazione anodica max									. 67	W
Tensione, anodica CC								1250	1600	V
Tensione di schermo CC								400	400	V
Tensione di griglia CC (4)								-120	130	V
Ampiezza della tensione d'ingresso a	ıd	AF						195	210	V
Tensione alle placche deviatrici (2)								0	0	V
Corrente anodica CC								150	150	mA
Corrente di schermo							÷	16	20	mA
Corrente di griglia (circa)								4	6	mA
Resistore di griglia		_	٠.					30	21,6	kΩ
Patenza d'eccitazione (circa)								0.7	1,2	W
Potenza d'uscita (circa)								135	175	W

#### 5 - Limiti massimi e condizioni tipiche di funzionamento di una sola valvola amplificatrice di potenza ad AF ed oscillatrice in classe C, telegrafia, (condizioni per tasto abbassato e tubo senza modulazione) (5)

Tensione anodica CC max	0 V
Tensione di schermo CC max	0 V
Tensione di griglia CC max	0 V
Corrente anodica CC max	0 mA
	5 mA
Potenza anodica max assorbita	0 W
Potenza max assorbita di schermo	2 W
Dissipazione anodica max	0 W
Tensione anodica CC	0 V
Tensione di schermo CC 300 40	0 V
Tensione di griglia CC (1)	0 V
Ampiezza della tensione d'ingresso ad AF 145 150 16	0 V
Tensione alle placche deviatrici (2) 0 0	0 V
Corrente anodica CC 180 180 18	0 mA
Corrente di schermo CC	5 mA
Corrente di griglia CC (circa)	3 mA
Resistore di schermo	$7 k\Omega$
Resistore di griglia 8.5 11,7	$0 - k\Omega$
Potenza di eccitazione (circa)	5 W
Potenza d'uscita (circa)	0 W

(1) Le tensioni di griglia sono date rispetto al centro elettrico del circuito di filamento se il circuito medesimo opera in corrente alternata. Se, per l'alimentazione è usata la corrente continua, ciascun valore dato nelle tabelle per le tensioni di griglia deve essere diminuito di 7 V ed il ritorno del circuito deve essere collegato al terminale negativo del filamento.

(2) Le plachette deviatrici, che in questa valvola fanno capo ad un reoforo distinto, devono essere connesse al centro elettrico del circuito di filamento se il circuito medesimo opera in corrente alternata. In caso contrario, alimentazione in corrente continua, le plachette deviatrici dovranno essere connesse con il terminale negativo del filamento.

(3) Alla cresta di un ciclo di frequenza acustica con fattore di modulazione del 100%.

(1) Può essere usata una modulazione essenzialmente negativa se l'ampiezza positiva dell'inviluppo di bassa frequenza одиживищим је јешлон полугриоз эдер Жед је владих пои (5) J.a resistenza effettiva totale di griglia non deve superare i 30.000 ohm.

#### 6. INSTALLAZIONE

La 313 RCA usa uno zoccolo speciale per trasmissione a sette contatti. La valvola può essere montata verticalmente con lo zoccolo tanto in basso quanto in alto. Se è indispensabile montare la valvola orizzontalmente i due reofori di filamento devono essere disposti uno sopra l'altro in modo che anche l'anodo possa trovarsi in un piano verticale.

\* \* \*

Le placchette deviatrici della 813 sono connesse ad un piedino distinto: esse devono sempre lavorare a potenziale zero rispetto al filamento; mai con potenziale positivo. Quando il filamento è alimentato da una sorgente a corrente alternata, le placchette deviatrici devono essere connesse al centro elettrico del circuito di filamento. Quando invece il filamento è alimentato da una corrente continua, esse devono essere collegate al terminale negativo del filamento.

Il filamento della 813 è del tipo a tungsteno toriato. Esso può essere acceso in CC o in CA. Nelle condizioni di funzionamento normali la tensione di accensione non deve subire fluttuazioni del 5% in più o in meno del valore raccomandato; in caso contrario ne può conseguire una diminuzione di emissione elettronica. Quando l'apparato nel quale si usa la 813 rimane ozioso per brevi periodi di tempo, il filamento può essere mantenuto acceso durante i periodi di riposo, onde poter riprendere il servizio senza ritardo.

La tensione di schermo deve essere ottenuta preferi-

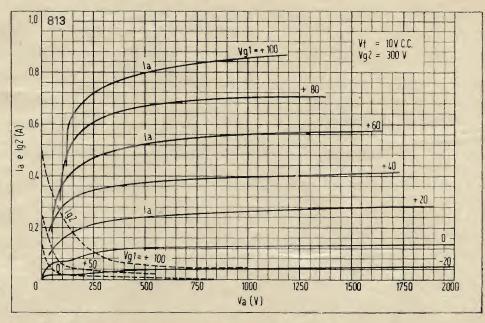
bilmente da una sorgente separata o da un divisore di tensione, per quanto possa essere anche ricavata direttamente dall'alimentatore anodico attraverso un resistore di caduta. Quando la tensione di schermo è ottenuta da un alimentatore indipendente o per mezzo di un divisore di tensione, si deve aver cura che la tensione anodica risulti applicata prima della tensione di schermo, o contemporaneamente a questa; altrimenti, risultando applicata al tubo la sola tensione di schermo, la corrente di schermo può essere più che sufficiente a causare una eccessiva dissipazione. Quando lo schermo è alimentato per mezzo di un resistore di caduta, il resistore deve essere atto ad abbassare la AT ad un valore compreso entro i limiti dati nelle tabelle.

Quando è usato questo metodo, si deve aver cura di non interrompere il circuito di accensione e di non togliere la eccitazione ad AF prima di togliere la tensione anodica; altrimenti l'intera tensione di alimentazione risulta impressa sullo schermo.

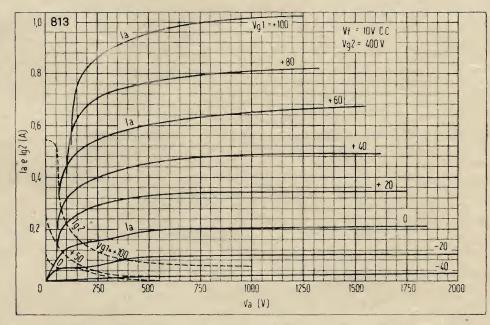
\* \* \*

Deve essere previsto l'uso di un dispositivo di protezione dell'anodo e dello schermo contro eventuali sovraccarichi. Quando per ottenere la tensione di schermo sono usati un divisore di tensione di cattiva regolazione od un resistore di caduta il dispositivo di protezione deve essere posto nel conduttore di alimentazione, collegato al morsetto positivo comune dell'AT. Esso deve interrompere le alte tensioni quando la corrente continua anodica raggiunge un valore superiore del 50% al valore normale. Quando la tensione di schermo è ottenuta da un alimentatore indipendente

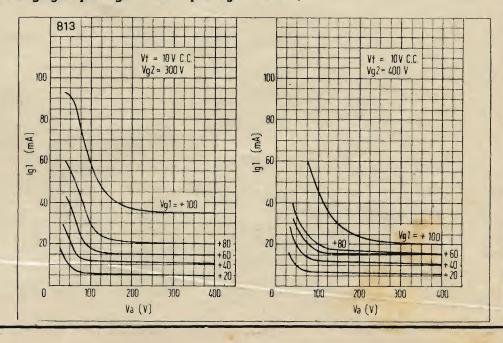
#### 7 - Caratteristiche statiche di placca e griglia schermo per Vg2 = 300 V.



#### 8 - Caratteristiche statiche di placca e griglia schermo per $Vg2=400\ V$ .



#### 9 - Caratteristiche di griglia per Vg2 = 300 e per Vg2 = 400 V.



o da un divisore di buona regolazione, un dispositivo di protezione deve essere posto anche sul conduttore di alimentazione dello schermo. Esso deve interrompere la tensione di schermo quando la corrente continua di schermo raggiunge un valore superiore del 50% al valore normale.

\* \* \*

I circuiti d'ingresso e di uscita devono essere reciprocamente isolati e schermati. Se viene usato uno
schermo esterno esso deve essere progettato in modo
da includere lo zoccolo del tubo, esso deve inoltre
estendersi sino alla posizione occupata internamente
dallo schermo circolare posto al disotto dell'anodo. La
distanza tra il bulbo di vetro e lo schermo deve essere
al minimo di 2 mm. L'impedenza tra lo schermo e il
filamento deve essere mantenuta bassa: per il che è
ordinariemente sufficiente un condensatore della capacità dell'ordine di 0,01 e 0.1 microfarad.

Nel servizio talefonico quando lo schermo è modulato, una capacità più piccola è richiesta onde evitare un'eccessiva fuga verso massa della componente a bassa frequenza. D'altronde se la capacità è troppo piccola si può avere un effetto di reazione di alta frequenza tra la placca e la griglia controllo che è funzione della disposizione circuitale, della frequenza di lavoro del guadagno di potenza dello stadio. Le difficoltà della fuga della bassa frequenza possono essere normalmente eliminate se il condensatore di fuga di schermo è sostituito da un circuito risonante serie sulla frequenza di lavoro. Il circuito risonante serie presenta un'altra impedenza alla frequenza acustica ed una molto bassa alla frequenza di alta su cui risonana.

L'anodo della 813 non deve assumere alcuna colorazione in nessuna condizione di funzionamento.

Allorquando non si superano i massimi limiti torniti nelle caratteristiche, cambiamenti nelle tensioni degli elettrodi dovuti a fluttuazioni delle tensioni di rete, variazioni nel carico e variazioni nella costruzione possono essere determinate nell'apparecchio in funzione. Un valure medio di tensione per ciaseun elettrodo verrà scelto in modo che con le usuali variazioni di tensioni non si superi mai il massimo della tensione prescritta.

Quando un nuovo circuito è in esame oppure quando sono effettuate delle regolazioni è consigliabile ridurre la tensione di placca e griglia schermo.

Questo può essere fatto in maniera molto conveniente per mezzo di una resistenza di protezione di circa 1000 ohm in serie con il lato caldo della sorgente ad alta tensione e una resistenza protettiva di circa 2000 ohm in serie con lo schermo allorquando si fa uso di una tensione fissa di alimentazione per la griglia schermo.

La tensione di lavoro di questo tubo è sufficientemente alta per essere pericolosa per l'operatore.

Bisogna fare molta attenzione durante le regolazioni dei circuiti, particolarmente allorchè siano scoperti punti ad alto potenziale continuo anodico.

#### 10 APPLICAZIONI

Nel funzionamento quale amplificatrice di AF, in classe B, la 813 RCA è alimentata con tensione anodica CC non modulata e la griglia è eccitata dalla tensione di AF modulata a frequenza acustica in uno degli stadii precedenti. In queste condizioni, la dissipazione anodica è più grande di quando la portante non è modulata. La tensione di schermo può essere ottenuta da un alimentatore indipendente o dall'alimentatore anodico per mezzo di un divisore di tensione. La potenza di eccitazione è generalmente trascurabile e non mai superiore a 2 W. La polarizzazione di griglia può essere ottenuta da un rettificatore di buona regolazione o da un resistore catodico, convenientemente bypassato per le basse ed alte frequenze.

Nel funzionamento in classe C, con modulazione di griglia, la 813 è alimentata con una tensione di eccitazione di griglia ad AF non modulata e con una tensione CC di polarizzazione modulata a frequenza acustica. La polarizzazione di griglia deve essere ottenuta da un resistore catodico non bypassato o da un alimentatore fisso. L'anodo è alimentato con una tensione CC non modulata. La potenza di eccitazione ad AF è generalmente trascurabile e non mai superiore a 2 W. La potenza di BF richiesta in questo funzionamento è molto piccola.

Il valore attuale è generalmente inferiore ad un watt. dipendendo dalla regolazione del circuito. La tensione di schermo deve essere ottenuta da un alimentatore separato o da un divisore di tensione collegato tra lo schermo e l'alimentatore anodico.

I limiti massimi di tensione di placca ricavabili dalle caratteristiche per servizio di classe B alta frequenza e classe C modulata in griglia, possono essere usati purche la corrente di placca per ciascun servizio sia così limitata da non mai superare il rispettivo massimo limite di entrata anodica. D'altra parte valori massimi di corrente anodica possono essere usati purchè la tensione anodica sia ridotta in modo da non mai superare i rispettivi massimi limiti di entrata.

Nel servizio come amplificatore di alta frequenza classe C modulato di placca, la 813 RCA può essere modulata al 100%. La tensione di schermo è bene preferibilmente ottenerla con alimentazione fissa. La tensione di schermo può essere modulata contemporaneamente con la tensione anodica in modo che il rapporto fra tensione di placca e tensione di griglia schermo rimanga costante.

La modulazione della tensione di schermo può essere effettuata sia connetendo il terminale di schermo ad un avvolgimento separato del trasformatore di modulazione, ossia connettendo questo terminale attraverso un condensatore di blocco ad una presa sul trasformatore o sull'impedenza di modulazione.

Quando si farà uso di quest'ultimo metodo un'avvolgimento avente una impedenza di bassa frequenza appropriata, dovrà essere connesso in serie con il terminale di griglia essermo. La polarizzazione di griglia può uttenersi o per fuga di griglia o per una combinazione di fuga di griglia e di una sorgente fissa, ovverossia tuga di griglia e resistore catodico. Questo metodo combinato è particolarmente desiderabile perche gli effetti della distorsione vengono minimizzati da una compensazione della tensione base, La tensione base per il servizio in classe C non è particolarmente critica tale che una corretta regolazione può essere ottenuta anche con valori notevolmente differenti a quelli indicati per questo servizio.

Come amplificatore in alta frequenza in classe C la 813 può essere alimentata di griglia schermo con una qualunque dei metodi indicati nel paragrafo « installazione ». lo stesso vale per la polarizzazione di griglia.

La 813 può lavorare ai massimi valori in tutte le classi di servizio a frequenze non superiori ai 30 MHz. La valvola può lavorare a frequenze più alte purche i massimi valori di tensione di placca e di potenza di alimentazione siano ridotti all'aumentare della frequenza.

La tabella sotto riportata indica le più elevate percentuali di tensione anodica massima e di potenza di alimentazione che possono essere usate fino a 120 MHz per varie classi di funzionamento. Speciale attenzione deve essere richiesta nello schermaggio e in tutti i by-pass ad alta frequenza.

Frequenza (MHz)	30	45	60	120
Classe B (RF)	100	93	88	76%
Classe C mod. di gr.	100	93	- 88	76%
Classe C mod. di placca	100	87	75	50%
Classe C telegrafia	100	87	75	50%

Allorchè si richiede maggiore potenza di uscita si può ricorrere invece di un solo tubo 813 a due in parallelo od in controfase, i quali forniranno approssimativamente il doppio della potenza di uscita del tubo. Il collegamento in parallelo non richiede un aumento della tensione di eccitazione nel mentre i collegamenti in controfase richiedono un aumento della tensione di alta frequenza doppia di quella necessaria a pilotare un solo tubo.

In entrambe le condizioni la potenza richiesta di eccitazione è approssimativamente il doppio di quella per un unico tubo nel mentre la polarizzazione base di griglia è la medesima.

La disposizione in contro fase ha il vantaggio di cancellare dall'uscita le armoniche di ordine pari a semplificare il bilanciamento nei circuiti di alta frequenza.

Se oscillazioni parassite hanno luogo nei circuiti parallelo o controfase una resistenza non induttiva da 10 a 100 ohm connessa in serie con ciascuna griglia e connessi ai terminali dello zoccolo se possibile servirà a prevenirle.

În ogni caso è consigliabile provvedere ad una separata polarizzazione base di griglia o una regolazione dell'eccitazione di griglia onde bilanciare le correnti di griglia e di placca.

# MISURE E STRUMENTI DI MISURA

di Sauro Sirola

Le mi-ure più comuni che il radioriparatore o il dilettante debbono effettuare nel corso del loro lavoro o dei loro especimenti sono le seguenti:

- 1) Misure di resistenza, capacità, in-
- 2) Misure di tensione in corrente continua, bassa frequenza e alta fre-
- 3) Misura di corrente continua e. più raramente, alternata:
- 4) Misure di frequenza, sia in B. F. che in A. F.;
- 5) Misure varie, come, ad esempio, la determinazione del fattore di merito di una bobina, della sensibilità di un ricevitore, il tracciamento della curva di risposta di un amplificatore alle varie frequenze. ecc.

In genere però anche le misure più complesse constano di un certo numero di misure semplici e per questo motivo è indispensabile eseguire con la massima cura almeno quelle elencate nei primi quattro punti, il che non è cosa semplice come potrebbe sembrare a prima vista.

#### Misure di resistenza, capaeità, induttanza.

Prendiamo anzitutto in esame il grado di precisione che si può normalmente raggiungere in misure di questo tipo.

Gli ohmetri ed i capacimetri a lettura diretta (per letture fatte in prossimità del centro scala) forniscono una precisione che non supera ordinariamente il 2% ma che ordinariamente si aggira sull'ordine del 5%.

Verso gli estremi della scala l'errore aumenta smisuratamente anche a causa le difficoltà di lettura e un errore del 50% può divernire normale.

Per esempio un ohmetro con 0.5 Mohm fonco scala può dare affidamento per letture di resistenza con valori compresi fra 1000 e 50000 ohm, essendo Je divisioni agli estremi troppo fitte e non estendovi possibilità di apprezzare valori intermedi.

E' da tenere presente che errori anche piccoli di azzeramento conducono a risultati privi di significato.

Molto più precisa la misura eseguita col ponte; specialmente per le induttanze è questo il metodo più in uso. Però è indispensabile che lo strumento indicatore sia di ottima qualità perchè in caso contrario non si potrebbe sperare in una precisione superiore all'1% per le resistenze e al 5% per le capacità e le induttanze, e ciò nelle migliori

Per misurare induttanze e capacità molto piccole è più conveniente avvalersi di metodi di misura in alta frequenza più complessi, sfruttanti il principio della risonanza.

#### Misure di tensione,

In corrente continua i comuni voltmetri del commercio danno facilmente una precisione del 3% e, se lo strumento è ben tarato, non è rara una precisione assai maggiore, dell'ordine

L'approssimazione ottenibile con i comuni tester da radioriparatori non -upera generalmente il 2%. nella migliore delle ipotesi.

In corrente alternata poi gli errori sono ancora maggiori e aumentano coll'aumentare della frequenza. Per frequenze inferiori ai 200 periodi si adattano i voltmetri industriali a ferromobile che presentano però l'inconveniente di un elevato consumo e quindi le loro possibilità di applicazione nel campo radio sono assai limitate. Gli strumenti a raddrizzatore banno un buon comportamento fino a frequenze dell'ordine dei 10 kHz, ed oltre, purché la forma d'onda della tensione da misurare sia perfettamente sinusoidale. Un inconveniente dei raddrizzatori sta nel fatto che essi sono soggetti ad alterazioni coll'andare del tempo. Per misure in alta frequenza sono consigliabili i voltmetri a valvol del tipo a diodo e amplificatore. Particolare cura deve essere però posta sia in sede di progetto che di realizzazione affinchè la loro taratura non abbia a subire alterazioni col tempo.

Ottimi i voltmetri elettrostatici che possono essere tarati in corrente continua e che perciò presentano il pregio di poter essere periodicamente control-

Per la misura di tensioni piccolissime, dell'ordine dei millivolt sono indicati i voltmetri elettronici ad amplifi catore controreazionato, ma il loro uso non è consentito per frequenze -uperiori ai 200 kHz. ed in ogni caso non possono garantire, nelle migliori condizioni precisioni superiori al 3%.

#### Hisure di corrente.

Precisioni dell'ordine del 3% sono normali coll'impiego di comuni milliamperometri a bobina mobile per CC. Bisogna però tener presente che al variare della temperatura varia anche la resistenza della bobina mobile il che conduce ad imprecisione. Usando degli shunt l'errore che ne deriva può essere notevolmente ridotto ponendo in serie aila bobina mobile una resistenza di costantana di valore almeno 5 volte maggiore a quello della resistenza della bobina stessa.

Per frequenze industriali di corrente alternata gli strumenti a ferro mobile presentano buone doti di precisione.

Molto più indicati, sia per BF che per AF gli amperometri a termocoppia, che però sono assai delicati e che con un sovraccarico del 20% rischiano di bruciarsi. Gli strumenti elettrodinamici si prestano assai bene per la CC. e per la CA, quando questa non superi 200

periodi; se di buona costruzione la precisione ottenibile si aggira intorno al-

#### Hisure di frequenza.

Vanno fatte generalmente per confronto, controllando, p. es., con un oscillometro quando la frequenza da misurare è eguale a quella ottenuta da un generatore campione. Per controllare l'eguaglianza di due frequenze di valore elevato si può fare uso di un racioricevitore portando a zero la loro nota di battimento.

In questo caso tutta la precisione della misura dipende da quella del generatore campione adoprato. Generalmente la precisione di un oscillatore di BF del commercio non supera il 5% e quella di un oscillatore di AF il 2%.

Usando un calibratore a quarzo realizzato con cura e seguito da stadi demoltiplicatori ci frequenza si può avere sia in AF che in BF precisioni superiori al 0.05%.

#### Misure varie.

La loro precisione dipende da quella degli strumenti adoperati per eseguirla. Così la misura del Q di una bobina mediante voltmetro a valvola e oscillatore dipende dalla , ecisione di en-trambi gli strumenti ac perati. Se questi presentano, ognano per conto proprio errori notevoli. l'errore complessivo può essere la somma dei singoli errori dei due strumenti oppure la loro differenza. Quindi non si può a priori stabilire il valore della precisione ot-

Nel caso della determinazione della sensibilità i radioricevitori per OC si può incorrere in errori grossolani quando l'attenuatore del generatore di se-gnali impiegato non è realizzato con

Riassumendo si può affermare che in un laboratorio radiotecnico sono anzitutto indispensabili i segrenti stru-

- a) Uno strumento di precisione a bobina mobile per CC con vari shunt e resistenze addizionali esattamente ta-
- b) Un voltmetro per corrente alternata a ferro mobile a più scale con precisione dell'1% per le frequenze industriali:
- c) Un milliamperometro per CA a termocoppia con scala 0-100 mA, che può essere controllato mediante con-fronto in CC con lo strumento a bobina mobile:
- d) Un buon ponte RCL, o almeno un ponte a filo per la misura di resistenze, esattamente tarato e controllabile periodicamente con resistenze cam-

e) Un calibratore a quarzo.

Con questi strumenti campioni si può procedere alla taratura di quasi tutti gli altri che possono essere periodicamente verificati per confronto. Utilisimo è pure un buon oscillografo che ha moltissime possibilità di impiego sopratutto per controllare rapporti di frequenza e di fase fra due correnti alternate BF o AF.

#### RICEVITORE SUPERETERODINA A 4 TUBI

segue du pag. 484

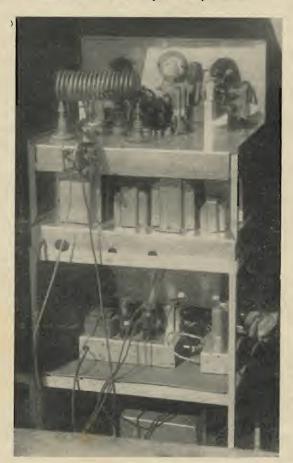
matori di media frequenza e il condensatore variabile (fig. 5). Questi è sistemato verticalmente mediante due squadrette di sostegno e con l'interposizione tra esse e il piano del telaio di adeguati passanti di gomma. Ciò consente di evitare, come è noto, gli effetti microfonici prodotti da vibrazioni meccaniche. Sulla testata anteriore si montano i due potenziometri e il perno per il comando demoltiplicato del condensatore variabile di accordo. Sulla testata posteriore si sistemano i bocchettoni dei cavi schermati di collegamento al riproduttore, all'alimentatore e all'aereo, nonchè, nell'interno, una piastrina porta resistenze, sulla quale verrà anche fissata l'impedenza Z. I terminali di massa sono sistemati su di una vite di fissaggio di ciascun zoccolo (lato filamento),

Ultimato il montaggio meccanico, cioè la sistemazione delle diverse parti, si iniziano i collegamenti seguendo lo schema elettrico. Per la migliore sistemazione di questi, occorre ricordare la necessità di diminuire quanto più possibile la Ioro lunghezza e di evitare accoppiamenti fra l'entrata e l'uscita di ogni tubo.

## IL TRASMETTITORE DI i1KLA

Renzo Lombardi di Diano Marina (Imperia) ci ha inviato due foto della sua stazione accompagnandole con una gentile lettera.

Siamo ben lieti di accontentare iIKLA spiacenti solo di fornire limitatissime notizie tecniche sulla sua stazione; attendendo le quali precisiamo che il trasmettitore è un due stadi MOPA (master oscillator - power amplifier) costituito precisamente da una 6L6 in ECO che pilota due 807 che dalla foto sembrano esser disposte in parallelo.



Il modulatore è costituito da due 6J7 in-cascata, una 6C5 ed una 807 amplificatrice in classe A (speriamo!)

Il ricevitore è il ben noto AR18 - seconda serie solo il regolatore di sensibilità con posteriormente il suo alimentatore su cui si può notare una 6V6 amplificatrice di B.F.

Il tutto è disposto con una certa razionalità in una « specie di rack »; indovinato il leggio anteriore su cui si può notare il Log station.

Per il pick-up ci auguriamo che serva solo a fare delle brevissime prove nelle già ultracongestionate gamme e per il resto grazie, KLA, e molti 73 di buoni DX.

#### PICCOLO STRUMENTO UNIVERSALE DI MISURA

segue da pag. 480

In serie alla batteria ci sono 3000 ohm fissi costituiti da 2500 ohm della resistenza fissa, da 50 ohm della resistenza interna dello strumento e da 450 ohm del potenziometro. Che bisogna ruotare appunto in posizione corrispondente in modo da azzerare lo strumento allorche la tensione ai capi della batteria è di 3 V.

Per la scala bassa varrà la formula  $R_{x} = \frac{R_{s} \times I_{s}}{0.001 - I_{s}}$ 

$$R_{\rm x} = \frac{R_{\rm s} \times I_{\rm s}}{0.001 - I_{\rm s}}$$

In tutti i calcoli della presente descrizione la R è espressa in ohm, la I in ampere e la V in volt.

Pertanto una volta tarato il complesso si potrà riportarne valori sulla scala del milliamperometro, oppure disegnare delle curve o delle tabelle sul coperchio della scatola.

Il pannello una volta finito e controllato è stato inciso con una punta assai aguzza e i graffi ripassati con tempera bianca, infine sul tutto è stata passata una mano leggera di zapon trasparente.

I puntali se sono autocostruiti bisogna che siano bene isolati per permettere misure sino a 1000 V.

Prima di effettuare qualsiasi misura è bene controllare con una occhiata se tutto è esattamente predisposto. Que-sta è una abitudine che il principiante dovrà apprendere presto, perchè salva molte volte da disastri.

#### 3 - Istruzioni per l'uso

La portata dello strumento va scelta a mezzo delle boccole e del commutatore in funzione della misura da fare. Tensioni: usare le boccole V e — VIRB, sia per continua

che per alternata. Per continua connettere il — della sorgente da misurare col -- V, e scegliere quindi la portata più adatta; in caso di dubbio sul valore, iniziare sempre dalla più alta. La posizione continua o alternata viene scelta col commutatore del potenziometro.

Correnti continue: boccole RI e - VIRB: le stesse regole del caso precedente valgono anche qui.

Resistenze: mettere il commutatore selettore in posizione bassa resistenza (R<sub>B</sub>) e portare l'indice in fondo sca-la col potenziometro, poi effettuare la misura scegliendo le boccole secondo il bisogno. Nella posizione alta resi-stenza (R<sub>H</sub>) non toccare colle mani, specialmente se sudate, gli estremi di resistenze di alto valore durante la misura, perchè ciò porterebbe a notevoli errori.

#### 4 - Materiale usato

- I milliamperometro a bobina mobile da I mA fondo scala. resistenza interna 50 ohm;
- l raddrizzatore a ossido a 1 semionda;
- I potenziometro a filo da 1000 ohm con commutatore a due posiz.;
- 4 baccole:
- 7 resistenze da ½ watt: 2500, 4950, 9950, 100.000, 1200, 2500 e 410 ohm;
- 3 da I watt: 25.000, 250.000 ohm e 1 megaohm;
- commutatore a 1 via, 14 posizioni;
- pila da 3 volt (tipo matita);
- bottoni a indice per il commutatore e il potenziometro;
- puntali bene isolati con filo e spina;
- pannello di bachelite con cassettina e coperchio;
- Viti di fissaggio, filo di collegamento isolato, stagno preparato. ecc.

# rassegna della stami

# Venticinque watt AF su sessanta megahertz

La Television Française, Giugno 1947

dl L. Liot

Sotto questo titolo Mr. Liot fa una dettagliata descrizione di un moderno tra-smettitore radiotelefonico realizzato per funzionare da 58,5 a 60 MHz le cui principali caratteristiche sono:

1) uso di una valvola doppia;

2) elevata potenza d'uscita;

3) ottimo rendimento:

1) semplice realizzazione.

trasmettitore comprende uno stadio oscillatore a linee, uno stadio modulatore è un complesso di alimentazione.

Lo stadio oscillatore a linee è del tipo con accordo di placca e accordo di gri-glia, l'accoppiamento anodo-griglia è ottenuto tramite le capacità interelettrodiche del tubo più capacità aggiuntive; le

linee bifilari sono accordate su  $\chi/4$ . Il tubo usato è stato realizzato dalla Philips ed è il tubo QQE 04/20 indicato dalla casa costruttrice quale amplificatore

per onde metriche (1÷10m). E' questo un doppio tetrodo, come in-dicato in fig. 1, completamente in vetro, filamenti possono essere alimentati in

posto su di una finestra circolare sita all'estremità sinistra dello châssis.

all'estremita sinistra dello chàssis.

Il circuito oscillante anodico è costituito
con tubo in ottone del diametro esterno di
9 mm, ogni linea è lunga 52 cm e lo searto fra gli assi delle due linee è di 22 mm,
queste linee, collegate agli anodi del tubo mediante dei piccoli clips, sono sostenule meccanicamente a mezzo di supporti isolanti posti nel punto a bassa impedenza delle linee stesse cioè in prossimità del punto di corto circuito. Il ponticello di corto circuito posto all'estremità delle linee anodiche è integrato nel suo compito da un riflettore in alluminio le cui dimensioni sono 120×120×2 mm come da

Nel punto centrale del ponticello di corto circuito, solidale e in contatto con il riflettore anodico, viene posta la bo-bina di blocco tramite la quale giunge l'alimentazione agli anodi. Questa bobina costituita da 60 spire di filo di rame smaltato da 1/10 avvolto su di un supporto in steatite del diametro di 10 mm

S =superfice di un'armatura espressa in cm2

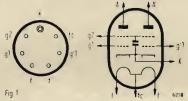
d – distanza degli elettrodi espressa in em.

C è la capacità espressa in cm (1 cm <1,1 pF).

Nelle condizioni realizzate nel generatore in argomento C è risultato di 16pF, questo condensatore è insostituibile con uno di uguale capacità con dielettrico a mica poiche l'elevata tensione a RF che si viene a determinare ai capi di questo con-densatore perforerebbe il dielettrico. La capacità di questo condensatore risulta regolabile essendosi filettato l'alhero di supporto dei dischi. Le linee anodiche corrono parallelamente al piano superio-re dello châssis ad un'altezza di 54 mm.

Il circuito di griglia di questo trasmet-Il circuito di grigita di questo trasmetitore è realizzato da due tubi di ettone del diametro esterno di 6 mm lunghi 52 cm e discosti di 26 mm dalle rispettive mezzerie. L'estremità di questa linea bifilare è cortocircuita con un ponticello in ottone munito di riflettore in modo del tutto analogo al cortocircuito delle linea anodiche.

Il punto di centro del ponticello di corto circuito di griglia è collegato ad una resistenza di 50.000 ohm a bassa indut-tanza. L'uscita di questa resistenza può essere chiusa a piacere direttamente a massa o tramite un milliamperometro (3mA) a mezzo del quale si può procedere alla messa a punto dell'intero complesso. Analogamente al circuito anodico, pure sul circuito di griglia è posto un conden-



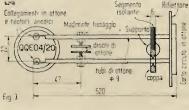
serie con 12,6 volt oppure in parallelo con 6,3; le sue caratteristiche elettriche

sono le seguenti: Vf = 6.3V; 12.6V; If = 1.6 A; 0.8 A. I saturazione 0,5 A per ogni catodo. Va max = 400 V; Vg schermo max 250 V.

Max dissipazione anodica 15 W per i due anodi.

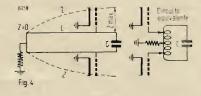
Max dissipazione di schermo 5 W per

Coefficiente di amplificazione  $\mu g_1 \mu g_2 = 7$ .



e lungo 65 mm, ogni spira ha la spaziatura di 1 mm. da questa bobina andra quindi ad un milliamperometro  $(\theta \div 25\theta)$  qualc indicatore del consumo anodico e quindi attraverso al secondario del trasformatore di alimentazione si giungerà alla presa + 100 V dell'alimentazione (ved. fig. 2).

Sempre dallo schema di figura 2 si noterà che le placche del tubo oscillatore sono collegate fra loro tramite un condensatore ad aria che ha per scopo di



satore in aria posto in prossimità delle griglie.

Le dimensioni delle due armature circolari costituenti il condensatore sono le seguenti diametro 40 mm, spessore 2,5 mm, dielettrico 1 mm per  $\chi=5$  m, il materiale è ottone.

L'accordo delle lince di griglia viene effettuato a mezzo di un secondo ponti-cello di corto circuito scorrevole del tipo doppio collare stretto al centro da un bulloneino; a regolazione terminata quest'ultimo và stretto molto bene.

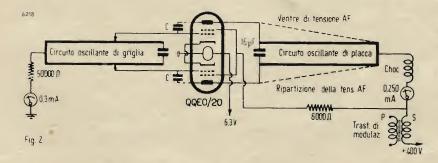
Al fine di non attenuare troppo il Q delle linee di griglia il collegamento di queste ultime è stato effettuato « in presa » e precisamente a 190 mm circa prima della fine della linee stesse (late del C. paria). Così facendo la corrente di griglia in regime di oscillazione smorza meno il circuito oscillante.

Questo montaggio oltre ai suindicati requisiti offre una maggiore stabilità rispet-

to al consueto montaggio (ved. figura 4). Il fissaggio di queste linee effettuato con isolatori in steatite <mark>è indicato dal</mark>

disegno di montaggio. Le lince di griglia passan<mark>o alla distanza</mark> di 5 mm dai reofori di griglia d<mark>ella val-</mark> vola oscillatrice e sono collegati a mezzo di clips.

Il catodo e il ritorno dei filamenti sono posti a massa a mezzo di un breve collegamento costituito da piattina <mark>di ottore</mark> della larghezza di 10 mm. Il capo isolato del filamento è collegato con un comune filo da collegamento che corre lungo lo chàssis. L'uscita della griglia schermo è collegata ad una resistenza di 6.000 ohm 10 W esternamente non disaccoppiata (nel-l'interno del tubo esiste già una capacità



Pendenza a mA/V per Ia = 30 mA per ogni anodo

$$\begin{array}{l} Caf = 3.8 \mathrm{pF} \\ Cfg_1 = 7.5 \mathrm{pF} \\ Cag_1 = 0.05 \mathrm{pF} \end{array} \\ \left. \begin{array}{l} \mathrm{Per} \ \ \mathrm{ogni} \ \ \mathrm{singola} \ \ \mathrm{sezione}. \end{array} \right.$$

Meccanicamente lo stadio oscillatore è stato realizzato su uno châssis in dural-luminio dello spessore di 2 mm a forma di U rovesciato lungo 72 cm; largo 14 cm; alto 13 cm; il tubo QQE 04/20 è

aumentare la C distribuita lungo le linee e quindi permette di ottenere la frequenza desiderata con linee di minore lunghezza desiderata con linee di minore luighez-za; questo condensatore è costituito da due dischi in ottone del diametro di 50 mm e dello spessore di 2.5 mm per  $\chi=5$ metri  $(f=60{\rm MHz})$  la distanza fra le arma-ture è di 1 mm circa. La capacità del sud-detto condensatore è facilmente ricava-bile dall'espressione:  $C=K\times(S/4_\pi d)$  dove

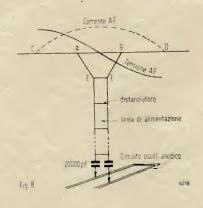
K = costante dielettrica (per l'aria K = 1)

di disacroppiamento). Dato che il tubo QQE 04/20 è stato costruito per l'amplifi-cazione ne risulta che la capacità griglia placca è melto piccola (0,05pF) e quindi insufficiente per l'accoppiamento griglia

Supporto in bakelite AF QQE04/20 connession 6218

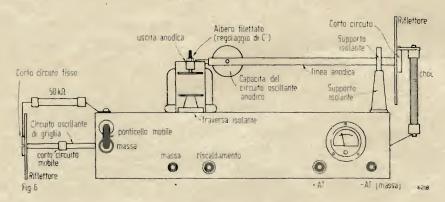
placca necessario all'oscillatore in esame. Questo accoppiamento è quindi fatto tra-mite capacità esterne in aria nel modo indicato nello schizzo del montaggio generale. Le dimensioni di queste capacità sono le seguenti: diametro armature 21 nin, spessore 1,5 mm; l'allezza degli iso-lalori deve essere di 55 mm circa e van-no disposti nel modo in figura 5. Il disco collegato alla griglia è fisso

Per la messa a punto bisognerà agire sul ponticello scorrevole di corto circuito delle linee di griglia e muovere sino ad ottenere la massima corrente di griglia. Per tensioni di regime in condizioni di

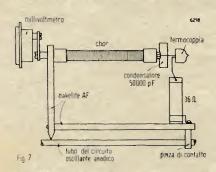


perfetto accordo le correnti dovranno eswere: Ia = 10 mA; Ia + Ig, 75 m,  $g_s = 1,6$  mA per Va = 100 V;  $\gamma = 5$  m.

lg, 1,6 mA per Va (40 V;  $\lambda$  5 m. Per variare la lunghezza d'onda si dovrà regolare la capacità posta sulle due placche e in seguito riaccordare le linee di griglia. La distanza del riflettore delle lince di griglia rispetto al ponticetto di vorto circuito mobile era di 8 em per  $\lambda = \tilde{a}$  metri.



mentre quello collegato all'anodo è mobile tramite il suo supporto filettato. Per buone condizioni d'innesco tale capacità sı aggıra sui 0,06 pF corrispondenti a



22 mm nella realizzazione accennata. Questi condensatori ad aria in numero di due sono posti traversalmente allo châssis in simmetria. L'alimentazione totale dell'o-scillatore richiede 400 V con 200 mA, po-tenza che può essere fornita da una 5Z3 oltre ai 6,3 con 2A.

Il filtraggio della tensione anodica deve essere fatto con cura, mentre è facolta-tiva la stabilizzazione. Nel corso della messa à punto dell'oscillatore è bene lavorare con tensione ridotta.

La misura della potenza a Rf è stata eseguita valendosi di due resistenze in carbone (non reallive) di 36 ohm ognuna le quali collegate in serie danno i 72 ohm corrispondenti all'impedenza di un dipolo alimentato nel centro. Queste due resistenchiuse sulle linee del circuito anodico portano nel punto di giunzione della serie una termocoppia le cui uscite sono chiuse su di un condensatore antinduttivo di 50,000 pF e raggiungono i morsetti di un millivoltmetro (0 ÷ 10 mV) attraverso due impedenze di blocco dello stesso tipo di quelle usate nel trasmettitore come è indicato in figura 7. Durante le misure esequite il millivoltmetro indicava 3,5 mV corrispondenti ad un'intensità di corrente nelle resistenze di 0,63 A e un consumo anodico dell'oscillatore di 115 mA. (La corrente di 0,63 A corrispondente ad una indicazione di 3,5 mV della termocoppia si ricava in sede di taratura servendosi della normale corrente alternata industria-le). Nel caso dell'oscillatore descritto la Potenza di uscita a RF è di 72 hom 0,63° A 28.8 W. La verifica di questa misura di potenza può essere fatta mi-surando il consume sotto carico prima e poi a vuoto dell'oscillatore, la differenza è la potenza a RF. Il rendimento del ge-neratore è risultato del 54 %.

L'accoppiamento del circuito d'acreo è ôttenuto a mezzo di una linea a 600 ohm;

questa framite due condensatori di 20.000 pF in mica fa capo a punti simmetrici delle lince del circuito di placca del trasmellilore. Il punto di ottimo accoppiauento si ha per un consumo anodico di 115 mA e questo viene realizzato facendo scorrere i terminali del fecder d'acreo dalla parte del ponticello di corto circuito verso le placche sino ad ottenere la corverso le piacene sino ad ottenere la corrente anodica suddetta. Il feeder è costi-mito da fili di rame da 2 mm e distan-ziati fra loro di 15 mm eirea. Per  $\chi=5$ pari a 60 MHz le dimensioni dell'acreo sono le seguenti triferite alla figura 8) CD=2.35 m; AB=0.57 m; BE=0.75 m. Questo complesso può essere convenien-

temente modulato di placca disponendo di un comune amplificatore capace di fornire 25 W all'uscita.

#### Misuratore della continuità di un condensatore

Radio Craft
Nel numero di Luglio di RADIO CRAFT viene descritto a firma di  $\Lambda$ . Shortcut una apparecchiatura che permette un rapido

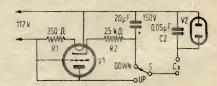
apparecchiatura che permette un rapido esame della continuità della capacità.

Lo schema del circuito è visibile in ligura. Un triodo di ricezione viene usato come rettificatore dato l'esignità della corrente anodica; meutre come filtro di spianamento si è fatto uso della resistenza R. e della empetità C. e della capacità C<sub>1</sub>. Per la ricerca delle perdite si fa uso di

un comune oscillatore a rilassamento. Con il deviatore 8 nella posizione DOWN la tensione c.e. filtrata alimenta i terminali.

Se un condensalore è connesso ai ter-minali Cu, ogni perdita nel condensatore permetterà alla corrente di scorrere e ca-

Allorquando C risulta caricato ad una tensione sufficiente ad ionizzare la famoadina al neon  $V_{\pm}$  essa inneschera scaricando contemporaneamente  $C_{\pm}$  per cui il processo si ripeterà automaticamente.



La capacità di  $C_1$  e la teusione di ionizzazione di  $V_2$  determinano il tempo ogni quanto si ripete il fenomeno, che ri-suita anche funzione della perdita del condensatore sotto esame.

V<sub>2</sub> e C<sub>2</sub> andranno scelti in modo che la ice si innescherà a lunghi intervalli se le perdite di Cx saranno trascurabili.

Naturalmente un circuito cost semplice permette solo di determinare se un con-

densatore *ha* una capacità o no. Allorquando S si trova nella posizione UP è la tensione alternata che va ad alimentare i terminali Cx.

Poiché un buon condensatore lascia passare la corrente alternata  $C_s$  e  $C_s$  risulteranno formare un divisore di tensione e se  $C_s$  sarà sufficientemente grande allora si accenderà la lampadina al neon indicando che C. ha una capacità. Se C. è aperto o molto basso di capacità non vi aperto o molto basso di capacità non vi sarà tensione sufficente a permettere l'in-nesco di V<sub>z</sub>. Usando questa apparecchia-tura ricercare sempre le perdite dappri-ma con l'interruttore S nella posizione DOWN. La lampada al neon si accenderà solo a lunghi intervalli come intuitivo; se gli sprazzi luminosi avvengono frequen-temente o di continuo, scartare il condensatore. Se questa prova va bene, commutare S nella posizione UP. La lampadina al neon dovrà rimanere accesa.

(XP)

#### pubblicazioni ricevute

A. E. HARRISON, Klystron Tubes (prima edizione). Di pagime X-272 (15 x 22.5) con numerose illustrazioni ed abachi in appendice. Stampato a cura di McGraw Hill Book Co. Inc., Aldwych House, London, WC2, il 15 ottobre 1947. Prezzo 175 del netto.

Questo libro viene a sostituire, dice l'Antore nella Prefazione, il Manuale Tecnico Kistron che fu distribuito nel corso della passata conflagrazione mondiale a cura della Sperry Gyroscope Co. nel 1944, allo scopo di unificare le informazioni base attorno ai klistron. L'opera è stata con-pletamente riveduta non solo, ma notevolmente ampliata, fratto di un lavoro tenace e di un contributo personale apportato dall'A. Prima di questo volume nessun altro trattato aveva affrontato l'argomento con tanta chiarezza, specie nella parte introduttiva che orienta il lettore ad una tecnica del tutto diversa dai comuni concetti. I capitcii di quest'opera sono i seguenti:

11 Costituzione del klistron: 2) risuonatori a cavità; 3) teoria degli Electronbunching; 4) amplificatori klistron: 5) klistron moltiplicatori di frequenza; 6) klistron moltiplicatori di frequenza; 6) klistron i doppia risonanza: 9) tubi a risonanza multipla, con i sottotitoli; tubi tipo oscillatori-buffer, klistron amplificatori: 10) modulazione di fase, modulazione di accordo nei klistron; 12) utilizzazione dei klistron; 13) alimentatori di potenza, misure di potenza, misure di impedenze, misure di potenza, misure di requenza, modulazione bibliografica.

Al punto cui oggi ci troviamo non è esagerato dire che la tecnica delle misure nel campo delle microonde, con i sottotitoli: misure di modulazione bibliografica.

Al punto cui oggi ci troviamo non accencio e si cui con di studio delle microonde, essendo il cuore di oggi reputato non può avere che un interesse relativo per tutti coloro che non devono lavoro che non può

voro. Lo spazio ei impedisce di diffonderei su tutte le sezioni seguenti, molte delle quali sono vere e proprie miniere di da-ti preziosi per il radioriparatore. All'A. e all'Editore che presenta il volume in una veste veramente signorile il nostro mode-sto plauso. (L. B.)

veste veramente signorile il nostro modesto plauso.

ALFRED A. GHIRARDI. Modern Radio Servicing (quinta ristampa della prima edizione). Di pagine X-1313 (14 x 20) con 705 illustrazioni. Stampato a cura della Divisione Tecnica di Murray Hill Books, Inc. Prezzo Dollari 5 in USA.

L'A. ha suddiviso la materia trattata nel velume in quattro parti. Nella prima che abbraccia circa 420 pagine si parla della teoria e della costruzione delle moderne apparecchiature radio di misura: milliamperometri, amperometri, voltmetri, ohmmetri, misuratori della continuità di un condensatore, misuratori di uscita, voltmetri elettronici, provavalvole, analizzatori, oscillatori sono i principali strumenti trattati. Nella seconda parte del volume l'A. tratta dell'analisi e dell'allineamento dei radioricevitori e della ricerca e della riparazione dei guasti nei radioricevitori e nelle parti staccate. La terza parte è dedicata allo studio di particolari problemi del radioservizio. La quarta comprende due appendici.

L'A. che ha una larga esperienza e che neconegonenza ha perfettamente compreso come il successo del radioservizio sia quasi esclusivamenti legato alla conoscenza degli strumenti, ad essi ha dedicato circa un quarte del volume esaminando attraverso uno studio dettagliato e completo i principali strumenti che il radioriparatore deve possedere e soprattutto saper usare con la massima sicurezza. Per tale via è facile all'autore condurre il lettore ri procedimenti da segnire nella ricerca dei guasti, all'analisi dei circuiti, alla riparazione di futte le parti staccate componenti un equipaggiamento radio, la loro installazione, la loro conservazione.

A ragione il volume è stato accolto fin dalla sua urime apparizione che risale al lentano 1935 in un modo veramente lusinghiero e non solo in America. (L. B.)

B. T. BEATTY, Radio Data Charts (seconda ristampa della quarta edizione, riveduta da J. McG. Sowerby). Una serie di quarantaquattro abachi atti a fornire i dati maggiormente necessari per il progetto di un radioricevitore. Di pagine 94 (28 x 21): edito a cura di Hiffe & Sons Ltd., Dorset House, Stamford Street, London SE1 per la Rivista Wircless World, il 10 dicembre 1947. Prezzo 7s 6d. Stampato per la prima volta nel 1930, questa raccolta di nomogrammi è un lavoro tipico per i progettatori di radioricevitori sia professionisti, sia dilettanti. Esso riduce il lavoro di calcolo in più di quaranta problemi pratici di progetto ed elimina le possibilità di errore nella interpretazione e nella applicazione delle formule relative.

formule relative.

Il volumetto copre un campo possii vasto dal progetto delle bobine di RF al calcolo dei filtri divisori per altoparlanti, includendo la risoluzione di problemi relativi alle linee coassiali ed alle linee trasmittenti a un quarto di lunghezza d'onda. Ciascan romogramma è accompagnato da alcune note che ne spiegano l'uso e ne impediscono una errata interpretazione.

(DED)

P. H. BRANS, Vade Mecum dei Tubi Elettronici (Edizione 1948, in due volumi inseparabili). Di pagine 198+96; edito a cura della S. A. des Edition Techniques anct. P. H. Brans. Anversa. Depositaria in Italia: Libreria Internazionale Sperling & Kupfer, P.zza S. Babila 1, Milano. Senza prezzo.

Nell'atto di recensire questa opera che nel volgere di pochi anni ha raggiunto una fama davvero invidiabile, il nostro pensiero si è rivolto commosso e deferente alla memoria, dell'Autore, P. H. Brans, deceduto immaturamente, or non è molto, senza poter assistere alla definitiva affermazione della sua fatica.

L'opera, come è noto, costituisce quanto oggi esiste di più curato e completo del genere. La mole del lavoro è davvero imponente: l'indice generale comprende circa 9.600 tipi di valvole diverse, e di ciascuna di esse son date le caratteristiche generali di funzionamento e la zoccolatura.

La veste tipografica e la presentazione sono netevolmente migliorate da quelle dell'ultima edizione. (L. B.)

RUFUS. P. TURNER, Radio Test Instruufcus. P. Turner, Radio Test Instru-ments (prima edizione). Di pagine XVI-122 15.5 x 24), con 182 illustrazioni e tabelle. Stampato a cura della Ziff-Davis Publis-hing Co. Chicago. Prezzo Dollari 4,5 in

Stampato a cura della Ziff-Davis Publishing Co. Chicago. Prezzo Dollari 4,5 in USA.

Il centenuto del volume è il seguente: 1) Semplici misuratori di corrente e di tensione: 2) semplici ohumetri e volt-ohumiliamperometri; 3) voltmetri elettronici: 4) wattmetri e misuratori di decibell; 5) misuratori di impedenza; 6) misuratori di impedenza; 8) ponti ed accessori per scopi speciali; 9) «seillescopi ed accessori; 10) oscillatori di RF e generatori di segmali; 11) oscillatori di RF: 12) accorgimenti per le misure in RF; 13) accorgimenti per le misure in RF; 14) accorgimenti per le misure di amplificazione; 15) Signal Tracer; 16) altre apparecchiature di misura.

Questo arido elenco potrà indicare, meglio di ogni altra parola, i pregi veramente noteveli di questa opera che l'A. ha cercato costantemente di tener lontana dalla teoria, ad essa ricorrendo soltanto quando ciò è risultato indispensabile alla comprensione completa del funzionamento di uno strumente. In tal modo tutto lo spazio disponibile è stato dedicato alla pratica e ad arricchire il volume di dati tecnici di notevole interesse. Di ogni strumento descritto sono dati numerosi circuiti cerredati di ogni Indicazione necessaria per una agevole realizzazione, dai più semplici a quelli che richiedono, in chi si accinge alla loro realizzazione, dai più profonda conoscenza dei principi feorici ed una più lunga esperienza costruttiva.

Il volume, che si presenta in ottima verte trivia contici de di decibile.

Il volume, che si presenta in ottima ve-ste tipografica, su ottima carta e solida-mente rilegato in tela con impressioni in oro, è veramente raccomandabile ai tecn-ci di laboratorio ed agli studenti di mi-

sure radio.

#### PERIODICI ESTERI

Documentez-Vous Radio Télévision Cinéma Electricité, quaderno n. 13. La Radio Revue, anno VIII, n. 9. otto-

bre 1947.
La Ingegnieria, anno I.I. n. 873, luglio 1947. Pubblicazione del Centro Argentino degli Ingegneri. Prezzo Dollari 1.20.
La Radio Professionnelle, anno VI. n. 156, novembre 1947. Rivista mensile francese. Prezzo Fr. 50.
La Television Française, n. 31, novem. 1947.
Le Haut-Parleur, anno XXIII. n. 804, 805, 806, novembre-dicembre 1947.
London Calling, nn. 426, 427, 428, 429, 430, 431.

Phileo World, vol. 1, n. 4, dicembre 1947, Populär Radio, tidskrift för radio, televi-sion och elektroakustik, anno XIX, n. 12, dicembre 1947.

dicembre 1947. Practical Wireless, vol. XXIV, n. 498, gen-

naio 1948.
PTT - Technische Mitteilungen - Bulletin
Technique - Bollettino Tecnico, anno
XXV, n. 6. novembre-dicembre 1947.
Radio Craft, vol. XIX, n. 2. novembre 1947.
Radio Maintenance vol. 111, nn. 11 e 12. no-

radio Maintenance vol. 111, nn. 11 e 12, novembre e dicembre 1947
Radio Miesicznik dla Technikow i Amatorow, vol. II, n. 7-8, lipice-sierpien
Radio News, vol. XXXVIII, n. 5, novembro 1047 Radio N

bre 1947.
Radio Technical Digest, édition française, vol. 1, nn. 1 e 2, ottobre e dicembre 1947.
Rivista bimensile francese. Prezzo Fr. 95.
Revista Marconi, anno I, nn. 1, 2 e 3, aprile, luglio ed ottobre 1947. Rivista trimestrale spagnola. Prezzo 15 Pesetas.
Revista Telegrafica Electronica anno XXXVI p. 422 povembre 1947.

Revista Telegrafica Electronica anno XXXVI, n. 422, novembre 1947.
R. S. G. B. Bulletin, vol. XXIII, n. 5 e 6, novembre e dicembre 1947.
The Irish Radio and Electrical Journal, vol. IV, nn. 57 e 58, novembre e dicembre 1947.

bre 1947.
The Short Wave Listener, vol. II, n. 2. gennaio 1948. Rivista mensile inglese per i "Listening Amateur". Prezzo 1s 5d.
The Short Wave Magazine, vol. V. n. 10. dicembre 1947. Rivista mensile inglese dedicata esclusivamente ai radio sperimentatori ed ai radianti. Prezzo 1s 6d.

Toute la Radio, anno XIV, n. 121. dic. 1947. Wireless Engineer, vol. XXIV. n. 291. di-cembre 1947. Wireless World, vol. LIII. n. 12. dicem-bre 1947 e vol. LIV n. 1, gennaio 1948.

#### PERIODICI ITALIANI

Alta Frequenza, vol. XVI. n. 6, dic. 1947. Elettronica, anno 11, n. 9, novembre 1947. L'Energia Elettrica, vol. XXIV. n. 8, agosto 1947.

Tecnica Elettronica, vol. 11, nn. 5 e 6, novembre e dicembre 1947.

#### Notiziario industriale

E' stato realizzato da una Ditta di Milano un tipo di magnetofono registratore e riproduttore della voce e della musica. Il magnetofono registra i suoni sfruttando il principio della magnetizzazione di un filo di acciaio armonico avente il diametro di un decimo di millimetro. Già per questo fatto la realizzazione supera di gran lunga le altre del genere per la facilità con la quale l'utente può trovare in commercie il tipo di filo necessario giacchè, come è noto, le apparecchiature più diffuse utilizzano dei nastri speciali, di difficile reperimento, che obbligano il diretto approvigionamento alla casa eostrutrice.

La registrazione può essere fatta per mezzo dell'annesso microfono o per mezzo di un allacciamento diretto a un qualsia si apparecchio radio o ad un pick-up. Permette quindi di registrare immediatamento la redictra en in control del redictra con di dispid che in

mette quindi di registrare immediatamente le radiotrasmissioni o i dischi che interessano, o qualunque altra manifestazione di carattere pubblico o familiare.



L'apparecchio consente poi una immediata audizione di quanto registrato, senza richiedere sostituzione di elementi.

Il medesimo filo può essere impiegato per un numero illimitato di registrazioni, poi chè volendo viene automaticamente cancellato dalla registrazione successiva. Può essere invece conservato e dopo un grandissimo numero di riproduzioni, la diminuzione in potenza e qualità risulta inapprezzabile.

I vari rapporti alle pulegge del meto-

nuzione in potenza e qualità risulta inapprezzabile.

I vari rapporti alle pulegge del motorino permettono di eseguire le registrazioni a varie velocità (alta per la musica, bassa per la parola) e anche la riproduzione può essere regolata in velocità con un comando apposito.

Il magnetofono permette inoltre l'applicazione di una testa di AF per l'ascolto della stazione locale e, a piacere, la sua riproduzione. Esiste pure una presa per un altoparlante sussidiario di maggior potenza o per una cuffia, un compressore dinamico con filtri per la registrazione delle telefonate in arrivo (molto pratica questa applicazione per redazioni di giornali od nomini d'affari). Il comande della riproduzione ruò inoltre essere ottenuto per mezzo di un apposito pedale che permette di ottenere in tal modo un comando a distanza del magnetofono. Questa ultima applicazione viene ad essere praticissima per trascrizioni di discorsi, conferenze od altro (dopo essere state registrate) poichè il pedale consente di comandare l'avanzamento, l'arresto o la retrecessione del movimento.

# CONSULENZA

#### GTer 6702 - Sig. C.O.

• DATI TECNICI DEI TUBI ARP12,

ATS25, ARP4, ARTP1.
• SCHEMA ELETTRICO DI UN RICE-VITORE E DI UN TRASMTETTITO-RE UTILIZZANTI QUESTI TUBI.

1. Tubo ARP12 (sigla commerciale VP23 della Mazda). - Pentodo a pendenza variabile a riscaldamento diretto in c.c. - Amplificatori di tensione a radiofrequenza.

Tensione di accensione . Corrente di accensione 0.05 Tensione anodica . . . 120 Corrente anodica . 1,45 mA Tensione griglia-schermo . 60 Corrente griglia-schermo 0,5 mA Tensione di polarizzazione Pendenza 1,08 mA/V Tubo ATS25 (sigla commerciale 807).

Tubo ARP4 (sigla commerciale SP210 della Mazda, simile al tipo KFI). - Pentodo a riscaldamento diretto in c.c. - Amplificatore di tensione a radio frequenza e a bassa frequenza con accoppiamento a resistenza-capacità.

Tensione di accensione . . Corrente di accensione . . 0.2 al Amplificatore di tensione a radio-

frequenza: Tensione anodica. Corrente anodica .  $m\Lambda$ Tensione griglia-schermo . 135 Corrente griglia-schermo . mA Tensione della terza griglia 0 Tensione di polarizzazione 0 (ritorno di griglia al potenziale negativo del filamento) Coeffic. di amplificazione 1600  $M\Omega$ Resistenza interna normale

b) Amplificatore di tensione a bassa frequenza con accoppiamento a resistenza-capacità:

Tensione anodica . (a valle del resist, di carico) Tensione di polarizzazione V (ritorno circuito griglia al potenz. neg. del filamento) Valore resist in serie circuito alim, griglia schermo Tensione della terza griglia  $M\Omega$ Ampl. tens. stadio per una tens. eff. di 2 V sull'anodo Resist. di carico sull'anodo 0.25 MO

4. Tubo ARTPI (sigla commerciale TP22 della Mazda). - Triodo-pentodo a pendenza variabile a riscaldamento diretto in c.c. - Oscillatore-modulatore per stadio variatore di frequenza,

Tensione di accensione . . Corrente di accensione . 0.25 150 Tens. an. triodo e pentodo Corr, anodica del pentodo Tensione griglia-schermo . 60 Corrente griglia-schermo . 0,4 Tensione polarizz, pentodo -1,5 ÷ 0,5 mA/V 

Con i tubi in questione si può realizzare un ricevitore plurionda ad alimentazione autonoma, seguendo lo schema della fig. 2. Si noti che l'ascolto è previsto in cuffia perchè non risulta disponibile un tubo per l'amplificazione di potenza, atto cioè a precedere un altoparlante.

Per quanto riguarda invece lo schema di un trasmettitore si veda la fig. 1 in cui il tubo ATS25 funzionante in re gime di autoeccitazione (circuito Hartley) è modulato per variazione della tensione di polarizzazione da un tubo

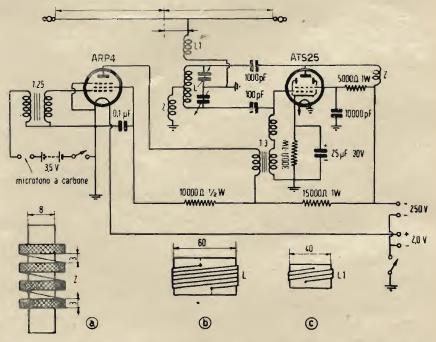


Fig. 1. - (Cons. GTter6702) — a)  $4\times40$  spire, filo seta a nido d'ape 0,14 mm; b) 12 spire filo argentato 1 mm; c) 3 spire filo argentato 1 mm, passo 2 mm.

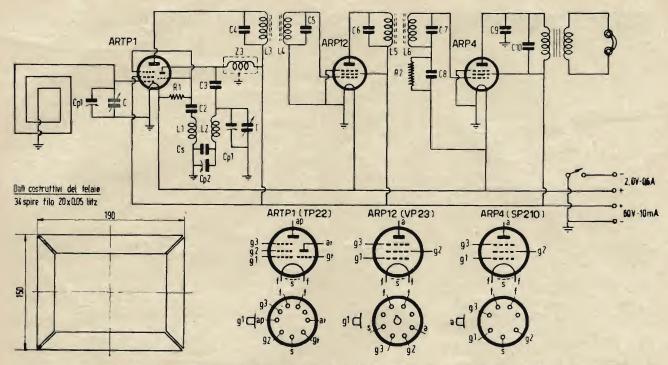


Fig. 2. - Cons. GTer6702) — Per i dati costruttivi di L1, L2, L3, L4, L5, L6 e di Z, si veda «l'antenna», XIX, nn. 15-18, pag. 382, figg 4 e 6.
Cp1=3 ± 35 pF; C=2×480 pF; Cs=380 pF; Cp2=5 60 pF; C2=100 pF; C3=1000 pF; C4, C5, C6, C7=150 pF, 1,5%; C8=200 pF; C9=150 pF; C10=2000 pF. R1=0,1 megaohm, 1/4 W; R2=1 megaohm, 1/4 W.

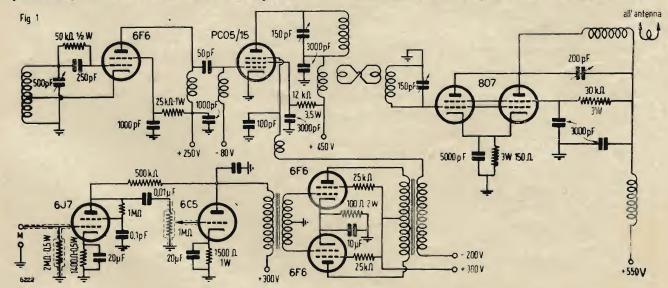
ARP4. Un'apparecchiatura del genere può solo avere carattere sperimentale, in quanto sono note le instabilità dovute alla presenza della modulante sul circuito del generatore autoeccitato. L'alimentazione del trasmettitore può avvenire tanto in c.c. quanto in c.a. Esigenze di costo e d'ingombro, nonche di sistemazione, potranno decidere in merito.

## UN SEMPLICE TRASMETTITORE di Valter Varale il ATS

Credo di far cosa gradita ai lettori, quelli che ancora sono alle prime armi con la radio, ma che desiderano cimentarsi nel campo delle radiotrasmissioni, pubblicando un efficacissimo ma pur semplice trasmettitore ch'io stesso ho sperimentato, ottenendone successi veramente superbi. chiature minime », progettai il complesso che vi presento. In esso si raggiunge una percentuale di modulazione elevatissima (95÷98%) pur senza disporre di una potenza modulante elevata.

E' noto che, modulando una valvola di griglia di soppressione, occorre solamente una potenza modulante pari a circa il 2% della potenza totale di R.F.

Sfruttando detto principio, e inserendo opportunamente



E' risaputo che i dilettanti alle prime armi, non hanno a loro disposizione molto materiale per costruire delle apparecchiature veramente efficienti; perciò in genere i loro trasmettitori, pur essendo buoni, difettano quasi sempre per deficienza di modulazione.

Per ovviare a tale inconveniente, e per mai smentire il nostro motto: « Ottenere i massimi risultati con apparecdetta valvola in un circuito trasmettitore, è possibile ottenere l'effetto desiderato. Il circuito che vi presento. illustrerà meglio delle parole, le modalità da seguire per l'esecuzione dell'apparecchio.

Ed ora cari amici, all'opera! E comunicate via Radio i vostri risultati: iIATS sarà ben lieto di intercettare le vostre emissioni.

#### indirizzi utili

## ACCESSORI E PARTI STACCATE PER RADIOAPPARECCHIATURE

ADEX « Victor » Via Aldo Manunzio 7 -Tel. 62334 - Vernici, Adesivi, Cere, Compound.

Applicazioni Piezoelettriche Italiane Via Donizzetti, 45, Milano. A.R.S. - C.so Sempione 23 bis, Torino.

ARTELMA - Articoli elettroindustriali di M. Annovazzi - Via Pier Capponi, 4, Milano, Tel. 41-480. - Filo smaltato, filo litz. conduttori.

AVIDANO Dott. Ing. - Via Bisi Albini, 2, Milano, Tel. 693502 - Trsformatori ed al-toparlanti.

B.C.M. BISERNI & CIPOLLINI - MILA-NO - Corso di Porta Romana, 96, Tele-fono 578-438.

BIERRE di Battista Redaelli - Corso Garibaldi, 75, Milano, Tel. 65-847.

BOSCO MARIO - Via Sacchi, 22, Torino - Tel. 59-110 - 45-164.

ROS10 G. L. - Corso Galileo Ferrari, 37, Torino, Tel. 45-485. C.R.E.M. - s. r. I. - Commercio Radio Elet-trico Milanese - Via Durini, 31, Milano, Tel. 72-266 - Concessionaria esclusiva con-densatori Facon.

C.R.E.S.A.L. di Salvadori Poggibonsi - (Sie-na) Gruppi A.F.

DINAMID Cordine per indice radioscala

- Via Novaro, 2 - Affori (Milano) - Te-lefone 698104.

ENERGO - Via Padre Martini, 10, Milano, Tel. 237-166 - Filo animato in lega di stagno per saldature radio. ALFREDO ERNESTI - Via Palestrina, 40, Milano, Tel. 24-441.

FARINA - Via A. Boito, 8, Milano, Tel. 86-929, 153-167.

FRATELLI GAMBA - Via G. Dezza, 47. Milano, Tel. 44-330.

Soc, F.R.E.A. - Forniture Radio - Elettri-che Affini - Via Padova, 9. Milano, Te-lef. 280-213 283-596.

A. G. GROSSI - Viale Abruzzi 44, Milano, Tel 260697 - Scale parlanti.

Tel 260697 - Scale parlanti.

1.C.A. - Vernici striroliche - Via Braga 1, tel. 696546, Milano.

RINALDO GALLETTI - Impianti Sonori - C.so Italia 35. Tel. 30580, Milano.

INDUSTRIA COSTRUZIONI RADIO MAR- ZOLI s. p. a. (Brevetti Marzoli) - Via Strambio, 17, Milano, Tel. 293-809 - Resistenze per radio.

INDUSTRIALE RADIO - S. in accomandita semplice di E. Camagna, M. Libero & C. - Via Principe Tommaso, 30, Torino, Tel. 64-130.

MARCUCCI M. & C. - Via Fratelli Bronzetti, 37, Milano, Tel. 52-775.

MARTINI ALFREDO - Corso Lodi, 106, Milano, Tel. 577-987 - Fabbricazione scale parlanti per radioapparecchiature.

M.E.R.I. - Materiale Elettrico Radiofo-nico indicatori - Viale Monte Nero, 55. Milano, Tel. 581-602.

ORGAL RADIO - Viale Monte Nero 62. Milano, Tel. provv. 580442.

Milano, Tel. provv. 580942.

PEVERALI FERRARI - C.so Magenta 5, Milano, Tel. 86469.

DINO SALVAN - Ingegnere Costruttore Nuova radio - Milano, Via Torino 29, Tel. 16901 - 13726.

RADIO D'ANDREA Via Castelmorrone 19 Milano, Tele. 266-688 - Scale parlanti a 2, 4, 6 gamme.

RADIO Dott. A. BIZZARRI - Via G. Pec-chio, 4, Milano (Loreto). Tel. 203-669. -Ditta specializzata forniture per radio-riparatori ed O. M.

RADIO TAU - Via G. B. Pergolesi, 3, Milano, Tel. 274-622.

REFIT - Milano, Via Senato 22, Tel. 71083 -Roma, Via Nazionale 71, Tel. 480678 - 44217.

ROMUSSI (DITTA) - Via Benedetto Marcello, 38, Milano, Tel. 25-477 - Fabbricazione scale parlanti per radioapparecchiature.

SAMPAS - Via Savona. 52, Milano, Tel. 36-336 - 36387.

S.A.T.A.N. Soc. An. Trasformatori al neon Via Brera 4, Milano, Tel. 87965. TRACO S. A. Via Monte di Pietà, 18, Milano, Tel. 85-960.

TERZAGO - Via Melchiorre Gioia, 67, Milano, Tel. 690-694 - Lamelle per trasformatori e per motori trifase e monofase.

TRANSRADIO - Costruzioni Radioelettriche di Paolucci & C. - Piazzale Biancamano, 2 - Milano, Tel. 65-636.

VALLE - Via S. Donate 2 - Piazza Cit.

VALLE - Via S. Donato, 2 - Piazza Statuto, 22, Torino, Tel. 52-475 - 40840. Corso Vercelli, 47, Mi-

VILLA RADIO - Corso Vercelli. 47, Mi-lano, Tel. 492-341.

VORAX S. A. - Viale Piave, 14. Milano Tel. 24-405.

#### AVVOLGIMENTI

MECCANOTECNICA ODETTI panto, 1. Milano, Tel. 691-198.

#### BOBINATRICI - AVVOLGITRICI

CALTABIANO Dott. R. - Radio Prodotti - Corso Italia, 2, Catania - Rappresen-tante Bobinatrici Landsberg.

COLOMBO GIOVANNI - Via Camillo Ha-jech, 6, Milano, Tel. 576-576.

DICH FEDERICO S. A. - Industria per la rabbrivazione di macchine a Trecciare - Via Bellini, 20, Monza, Tel. 36-94.

FRATTI LUIGI · Costruzioni Meccaniche Via Maiocchi, 3, Milano, Tel. 270-192.

GARGARADIO di Renato Gargatagli - Via Palestrina, 40. Milano, Tel. 270-888.

HAUDA - Officine Costruzione Macchine Bobinatrici - Via Naviglio Alzaia Mar-tesana, 110 - (Stazione Centrale) - Mi-

MARCUCCI M. & C. - Via Fratelli Bronzetti, 37, Milano, Tel. 52-775.

MICROTECNICA - Via Madama Cristina, 149, Torino.

PARAVICINI Ing. R. - Via Sacchi, 3, Mi-lano, Tel. 13-426.

TORNITAL - Fabbrica Macchine Bobina-trici - Via Bazzini, 34, Milano, Telefono trici - 290-609.

#### CONDENSATORI

ELETTROCONDENSATORE - Viale Papiniano, 3, Milano, Tel. 490-196.

ELETTRO INDUSTRIA - Via De Marchi, 55 Milano, Tel. 691-233.

I.C.A.R. INDUSTRIA CONDENSATORI AP-PLICAZIONI RADIOELETTRICHE - Corso Magenta, 65 - Milano - Tel. 82870.

MICROFARAD - Fabbrica Italiana Cor. densatori - Via Derganico, 20, Milano, 'Tel. 97-077 - 97-114.

P.E.C. - Prodotti Elettro Chimici - Viale Regina Giovanna, 5, Milano, Tel. 270-143.

#### COSTRUTTORI DI APPARECCHIA-TURE RADIOELETTRICHE

A. L. I. - Ansaldo Lorenz Invictus - Via Lecco. 16, Milano, Tel. 21-816.

ALTAR RADIO - Azienda Livornese Te-legrafica Applicazioni Radio di Roma-gnoli e Mazzoni - Via Nazario Sauro, 1, Livorno, Tel. 32-998.

A.R.E.L. Applicazioni Radioelettriche Via Privata Calamatta, 10, Milano, Tel. 53-572.

A.R.S. - C.so Sempione 23 bis. Torino.

ASTER RADIO - Viale Monte Santo, 7, Milano, Tel. 67-213.

C. G. E. - Compagnia Generale di Elet-tricità - Via Borgognone, 34 - Telegr.: Milano, Tel. 31-741 - 380-541 (Centralino).

C.R.E.A.S. Costruzioni Radio Elettriche Applicazioni Speciali - Via G. Silva, 39, Milano. Tel. 496-780. DUCATI - Società Scientifica Radio Bre-

vetti Ducati - Largo Augusto, 7, Milano, Tel. 75-682-3-4.

ELECTA RADIO - Via Andrea Doria, 33, Milano, Tel. 266-107.

# MAGNETOFONI CASTELLI

Il "MAGNETOFONO" è un apparecchio registratore e riproduttore dei suoni che sfrutta il principio della magnetizzazione di un filo di acciaio comune.

CARATTERISTICHE PRINCIPALI:

• Dimensioni massime di ingombro cm. 31 x 34 x 27.

• Peso completo di accessori Kg. 15 circa.

• Autonomia di un rocchetto di filo: 60 minuti circa.

Potenza d'uscita: 3 Watt.

 E provvisto di presa per collegamento anche ad un amplificatore di potenza superiore

E particolarmente indicato per:

uomini di affari, giornalisti e redazioni giornali, radiocronisti, uomini politici, ecclesiastici. scuole e università, sale di conferenza, società sportive.

MAGNETOFONI CASTELLI s. r. I. - VIA BOITO, 8 - TEL. 152.442 - MILANO

- LEKTRON Precisione Officine Radioelettriche di Precisione Via Pasquirolo, 17 Milano ELEKTRON
- ALFREDO ERNESTI Via Palestrina, 40, Milano, Tel. 24-441,
- EVEREST RADIO di A. Flachi Via Vitruvio, 4i, Milano, Tel. 203-642.

  FABBRICA ITALIANA MAGNETI MARELLI Sesto S. Giovanni, Milano Casella Postale 3400
- I.C.A.R.E. Ing. Corrieri Apparecchiature Radio Elettriche Via Maiocchi, 3, Mi-lano, Tel. 270-192. IRRADIO Via Dell'Aprica, 14, Milano, Tel. 691-857.

- LA VOCE DEL PADRONE COLUMBIA MARCONIPHONE (S.A.) Via Domenichino, 14, Milano, Tel. 40-424.

  L.I.A.R. Soc, a.r.l, Laboratori Industriali Apparecchiature Privata Asti, 12, Milano.

  MAGNADYNE RADIO Via Avellino, 6, Torino
- MELI RADIO Piazza Pontida, 42, Berga-mo, Telefono 28-39 Materiale elettrico radiofonico e cinematografico.
- M.E.R.I. Materiale Elettrico Radiofoni-co Indicatori Viale Monte Nero, 55, Mi-lano, Telefono 581-602.

  M. MARCUCCI & C. Via Fratelli Bron-zetti, 37, Milano, Tel. 52-775.

- zetti, 37, Milano, Tel. 52-775.

  NOVA Radioapparecchiature Precise
  Piazza Cavour. 5, Milano, Tel. 65-614 Stabilimento a Novate Milanese, Tel. 698-961.

  « OMNIA » ELETTRO RADIO Via Albertinelli 9, Milano.

  O. R. E. M. Officine Radio Elettriche
  Meccaniche Sede Sociale Via Durini, 5,
  Milano Stabilimento in Villa Cortese
  (Legnano) Recapito Commerciale provvisorio, Corso di Porta Ticinese, 1, Milano Tel 19-545.
- PHILIPS RADIO Via Bianca di Savoia, 18-20, Tel. 380-022.
- RADIO GAGGIANO Officine Radioelet-triche Via Medina, 63, Napoli, Tel. 12-471 54-448.
- RADIO PREZIOSA Corso Venezia, 45, Milano, Tel. 76-417.
- RADIO SCIENTIFICA di G. LUCCHINI -Negozio, Via Aselli, 26, Milano, Tel. 292-385 Officina, Via Canaletto, 14, Milano.
- RADIO SUPERLA Via C. Alberto 14 F, Bologna
- RADIO TELEFUNKEN Compagnia Con-cessionaria: Radioricevitori Telefunken, Via Raiberti, 2, Milano, Tel. 581-489 578-427
- S.A.R.E.T. Società Articoli Radio Elettrici Via Cavour, 43, Torino.
- S. A. VARA Via Modena, 35, Torino -Tel. 23-615.
- SIEMENS RADIO S. per A. Via Fabio Filzi, 29, Milano, Tel. 69-92.
- SOCIETA' NAZIONALE DELLE OFFICINE DI SAVIGLIANO Fondata nel 1880 -Cap. 100.600.000 Dir.: Torino, C.so Mor-tara 4, tel. 22370 22470 22570 23891 -teleg.: Savigliano Torino.
- TECNORADIO Via Melzi 30, Somma Lombardo (Varese).
- TITANUS RADIO Fabbrica Ricevitori Amplificatori Strumenti Radioelettrici -Piazza Amendola 3, Milano.
- UNDA RADIO S. p. A. Como Rappresentante Generale Th. Mohvinckel Via Mercalli, 9 Milano, Tel. 52-922.

  U.R.E. Universal Radio Electric Via Vecchietti 1, Firenze Esclusivista Italia Estero: M.A.R.E.C., Via Cordusio 2, Milano.
- WATT. RADIO Via Le Chiuse, 61, Torino, Tel. 73-401 73-411.

## DIELETTRICI, TUBI ISOLANTI -CONDUTTORI

- C.L.E.M.I. Fabbrica Tubetti Sterlingati Flessibili Isolanti Via Carlo Botta, 10, Milano, Tel. 55-298 50-662.
- MICA COMM. Rognoni Viale Molise, 67, Milano, Tel. 577-727.

# Dott. Ing.

S. E. P.

#### STRUMENTI FLETTRICI DI PRECISIONE



Strumenti di misura in qualunque lipo - Per corrente continua ed alternata per bassa, alta ed altissima frequenza. Cristalli di quarzo. - Regolatori di corrente. - Raddrizzatori



Vendite con facilitazioni



Interpellateci ed esponeteci i vostri problemi La nostra consulenza tecnica è gratuita.



Laboratorio specializzato per riparazione e costruzione di strumenti di misura

#### MILANO

VIA PASOUIROLO N. 11

Tel. 12.278

## FONORIVELATORI - FONOINCISORI DISCHI PER FONOINCISORI

- CARLO BEZZI S. A. ELETTROMECCANI-CA Via Poggi 14, Milano, Tel. 292-447 -292-448
- D'AMIA ing. Fonoincisori « DIAPHONE » (brev. ing. D'Amia) Corso Vitt. Emanuele , 26, Tel. 74-236 50-348.

  MARSILLI Via Rubiana, 11, Torino, Tel.
- SOC. NINNI & ROLUTI Corso Novara, 3, Torino, Tel. 21-511 Fonoincisori Rony Record.
- S.T.E.A. Dischi Corso G. Ferraris, 137, Torino, Tel. 34-720.

#### GRUPPI DI ALTA FREQUENZA E TRASFORMATORI DI MEDIA **FREQUENZA**

- BRUGNOLI RICCARDO Corso Lodi, 121 Milano Tel. 574-145.
- SERGIO CORBETTA (già Alfa Radio) Via Filippo Lippi, 36 Milano Tel. 268-668.
- CORTI GINO Radioprodotti Razionali Corso Lodi, 108. Milano, Tel. 572-803.

  LARIR Laboratori Artigiani Riuniti Industric Radioelettriche Piazzale 5 Giornate. 1, Milano, Tel. 55-671.

  RADIO R. CAMPOS Via Marco Aurelio, 22, Milano. Tel. 283-221.

  ROSWA Via Porpora, 145, Milano, Tel. 286-483

- TELEJOS RADIO Ufficio vendita in Varese, Via Veratti, 4 Tel. 35-21. VERTOLA AURELIO Laboratorio Costru-zione Trasformatori Viale Cirene, 11, Milano, Tel. 54-798.

#### IMPIANTI SONORI-RIPRODUTTORI TRASDUTTORI ELETTRO-ACUSTICI E ALTOPARLANTI - MICROFONI CUFFIE ECC.

- DOLFIN RENATO Radioprodotti do. re. mi Piazzale Aquileja, 24, Milano, Tel. 498-048 Ind. Telegr. Doremi Milano, ALFREDO ERNESTI Via Palestrina, 40, Milano, Tel. 24-441.
- FONOMECCANICA Via Mentana, 18,
- A. FUMEO S. A. Fabbrica Apparecchi Ci-nematografici Sonori Via Messina, 43. Milano, Tel. 92-779. HARMONIC RADIO Via Guerzoni, 45, Mi-lano, Tel. 495-860.
- LIONELLO NAPOLI Viale Umbria, 80, Milano, Tel. 573-019.
- M. MARCUCCI & C. Via Fratelli Brenzet-ti, 37, Milano, Tel. 52-775.
- METALLO TECNICA S. A. Via Locatelli, 1, Milano, Tel. 65-431. 0.R.A. Officine Costruzioni Radio ed Af-fini Via Ciambellino, 82, Milano, Tel.
- SUGHERIFICIO AMBROSIANO Via Antonini 20, Milano , Tel. 33075 Settori e guarnizioni per altoparlanti, ecc.

#### ISOLANTI PER FREQUENZE ULTRA ELEVATE

IMEC - Industria Milanese Elettro Cera-mica - Ufficio vendita: Via Pecchio, 3, Milano, Tel. 23-740 - Sede e Stabilimento a Caravaggio, Tel. 32-49.

#### LABORATORI RADIO SERVIZI TECNICI

- DEGANO ELIO Viale Venezia, 204, Udine Radioriparazioni, vendite e cambi.

  DITTA FRATELLI MALISANI Via Aquileja, 3 int. 2, Udine Moderno Laboratorio radio Vendita e riparazione apparecc'iature radioelettriche.

  JOLY ALDO Verrés (Aosta).

  ROCCHI FERNANDO Piazza del Ferro 1-4 Tel. 25049 Genova. Laboratorio specializzato per qualsiasi taratura e collaudo su ricevitori, trasmettitori, strulaudo su ricevitori, trasmettitori, strumenti di misura.
- D. VOTTERO Corso V. Emanuele, 17, To-rino, Tel. 52-148.



AZIENDA LICENZE INDUSTRIALI

Fabbrica Apparecchi Radiofonici

ANSALDO LORENZ INVICTUS

MILANO - Via Lecco 16 - Tel. 21816

MACHERIO (Brianza) Via Roma 11 - Tel. 7764

Oltre nuovi tipi di ricevitori e centralini d'amplificazione Ansaldo Lorenz presenta il nuovo AUTORADIO per la casa e per l'auto: funzionante tanto a batteria che con la luce e il nuovo MIGNON 5 valvole piccolissimo di lusso.

Altoparlanti, Gruppi, Medie, Scale, Variabili, Zoccoli e tutti i ricambi radio.

Provate anche il nuovo Elettrolitico ALI 8 MF.

LISTINI GRATIS A RICHIESTA



#### CALAMITE PERMANENTI IN LEGA "ALNI,

per altoparlanti, microfoni, rivelatori fonografici (pick up), cuffie, ecc.

Via Savona 2 - MILANO - Telefoni 383.586 - 383.537 - 382.481 - 382.482

#### LIONELLO NAPOLI - ALTOPARLANTI

MILANO VIALE UMBRIA, 80 TELEFONO 573.049



Strumenti di misura

Parti staccate

Pezzi di ricambio

Minuterie e viterie di precisione per la radio







VIALE PIAVE, 14 TELEF. 24.405

## CORBETTA SERGIO

(già ALFA RADIO di SERGIO CORBETTA) MILANO - Via Filippino Lippi, 36 Telefono N. 268668



Gruppi A. F. da 2, 3, 4 e 6 gamme Gruppi a 5 gamme per oscillatori modulati. Per il gruppo a 6 gamme disponiamo anche della relativa scala.

#### MEDIE FREQUENZE

Studio Radiotecnico

# M. MARCHIORI



Costruzioni: - GRUPPI A. F. - MEDIE FREQUENZE - RADIO

IMPIANTI SONORI PER COMUNI, CINEMATOGRAFI, CHIESE, OSPEDALI, DCC.

IMPIANTI TELEFONICI MANUALI ED AUTOMATICI PER AL-BERGHI, UFFICI, STABILIMENTI, ecc.

IMPIANTI DUFONO

#### MILANO

Via Andrea Appiani, 12 - Telef. 62201

#### Radiotecnici. attenzione!

Per l'acquisto di parti staccate

# URGAL RADI

Vi offre qualità ed economia

VIALE MONTENERO 62 MILANO TELEFONO (provv.) 580.442

#### RAPPRESENTANZE ESTERE

LARIR - Laboratori Artigiani Riuniti In-dustrie Radioelettriche - Piazzale 5 Giornate, 1, Milano, Tel. 55-671.

#### STRUMENTI E APPARECCHIATURE DI MISURA

ESSE - Apparecchi e Strumenti Scientifici ed Elettrici - Via Rugabella, 9, Milano, Tel. 18-276 - Ind. Telegr. AESSE.

BELOTTI S. & C. S. A. - Piazza Trento, 8, Milano - Telegr.: INGBELOTTI-Mi-LANO - Tel. 52-051. 52-052. 52-053, 52-020.

BOSELLI ENRICO (DITTA) - Forniture Industriali Apparecchi di Controllo - Via Londonio, 23, Milano, Tel. 91-420 - 95-614.

DONZELLI E TROVERO - Soc. a Nome Collettivo - Via Carlo Botta, 32, Milano, Tel. 575-694.

ELEKTRON - Officine Radioelettriche di Precisione - Via Pasquirolo, 17, Milano, Tel. 88-564.

ELETTROCOSTRUZIONI - Chinaglia - Belluno, Via Col di Lana, 22, Tel. 202, Milano - Filiale: Via Cosimo del Fante, 9, 36-371.

FIEM - Fabbrica Strumenti Elettrici di misura - Via della Torre, 39, Milano, Tel. 287-410.

G. FUMAGALLI - Via Archimede, 14. Milano, Tel. 50-604.

INDUCTA S. a R. L., Piazza Morbegno, 5, Milano, Tel. 284-098. MANGHERINI A. Fabbrica Italiana

ANGHERINI A. Fabbrica Italiana Strumenti Elettrici - Via Rossini, 25. To-rino, Tel. 82-724.

MEGA RADIO di Luigi Chiocca - Via Ba-va, 20 bis, Torino, Tel. 85-316. MIAL DIELETTRICI - Via Rovetta, 18, Mi-

lano, Tel. 286-968.

HM - Ing. Poutremoli & C. - Corso Mat-teotti, 9, - Milano. Tel. 71-616 - Via Pado-va. 105. Tel. 265-056.

S.E.P. - Strumenti Elettrici di Precisione de Dott Ing. Ferrari, Via Pasquirolo, 11, Tel. 12-278.

SIPIE - Soc. Italiana per Istrumenti Elettrici - Pozzi e Trovero - Via S. Rocco, 5, Milano, Tel. 52-217, 52-971.

Strumenti Elettrici di Misura - S.R.L. - Via Pietro Calvi, 18, Milano, Tel. 51-135.

#### TELAI CENTRALINI ECC.

MECCANOTECNICA ODETTI - Via Le-panto, 1, Milano, Tel. 691-198.

#### TRASFORMATORI

Via Bellinzaghi, 17. Milano, Tel.

BEZZI CARLO - Soc. An. Elettromecca-niche - Via Poggi, 14, Milano, Tel. 292-447, 292-448.

ALFREDO ERNESTI - Via Palestrina. 40, Milano, Tel. 24-441.

CARIR - Laboratori Artigiani Riuniti Industrie Redioelettriche - Piazzale 5 Giornate, 1, Milano, Tel. 55-671.

CAVVOLGITRICE di A. TORNAGHI, Via

Tadino, 13, Milano.

MECCANOTECNICA ODETTI - Via Lepanto. 1, Milano, Tel. 691-198.

S.A.T.A.N. - Soc. An. Trasformatori al neon - Via Brera 4, Milano, Tel. 87965.

, A. OFFICINA SPECIALIZZATA TRA-SFORMATORI - Via Melchiorre Gioia, 67, Milano, Tel. 691-950.

VERTOLA AURELIO - Laboratorio Costru-zione Trasformatori - Viale Cirene, 11. Milano, Tel. 54-798.

#### VALVOLE RADIO

FIVRE - Fabbrica Italiana Valvole Radio-elettriche - Corso Venezia, 5, Milanc Tel. 72-986 - 23-639.

PHILIPS RADIO S.p.A. - Milano, Bianca di Savoia, 18, Tel. 32-541

La Ditta O. R. A. C. E. R. presenta l'ultimo risultato della tecnica radiofonica. - La radio di tutti e per tutti a prezzo imbattibile. Consumo 25 Watt. Misure d'ingombro 20 x 15 x 7. Rivolgetevi direttamente alla ditta ORACER - Via Saldini, 17, oppure ai nostri rappresen-

Ditta Cordano - Via Paolo Sarpi 3, Milano

- ., Telejos Via Veratti 4, Varese
- Cattadori Via XX Settembre 8, Piacenza
- Battani Carlani -

Perugia

Carli Vittorio -



# TERZAGO



LAMELLE DI FERRO MAGNETICO TRAN-CIATE PER LA COSTRUZIONE DI QUAL-SIASI TRASFORMATORE - MOTORI ELETTRICI TRIFASI MONOFASI - INDOITI PER MOTORINI AUTOCALOTTE SERRA-PACCHI

MILANO

Via Melchiorre Gioia 67, Telefono 690 094

#### piccoli annunci

Sono accettati unicamente per comunicazioni di carattere personale. L. 15 per parola; minimo 10 parole, Pagamento anticipato.

Gli abbonati hanno diritto alla pubblicazione gratuita di un annuncio (massimo 15 parole) all'anno.

CERCO ricetrasmettitore 10, 20, 40 m. 50 a 100 Watt input completo, Savorgnan Arma Taggia (Imperia).

RADIO - ELETTRODOMESTICI IN GENE-RE – Giovane disponendo buona attrez-zatura esegue accurati montaggi conto seria Ditta. Miti pretese. Scrivere: Brez-zi presso Mancinelli - Viale Campania, 45 - Milano.

VENDO al miglior offerente cinque anna-te «Radio Industria» 1937-1942. Indiriz-zare offerte a Radiotecnica Certemaggio-

## Compensatore O. S. T.

Proteggete i vostri apparecchi radic, elettrodomestici, elettromedicali, frigoriferi, proiettori cinematografici

a passo ridotto, i vostri motori e tutti gli apparecchi alimentati da motori, dal TREMENDO PERICO-LO DEGLI SBALZI DI TENSIONE SULLA RETE. Con l'applicazione del nostro COMPENSATORE DI TENSIONE sarete garantiti sul perfetto funzio-namento dei vostri apporecchi malgrado ogni sbalzo di tensione. Essi sono costruiti con materiale scelto e rigorosamente controllato da teonici specializzati e vi offrono la possibilità delle seguenti combinazioni: Due cambi di tensione, uno all'entrata e uno all'uscita, con tutte le tensioni universali, la possibilità di avere la tensione praticamente regolabile da 170 a 300 Volt, di 10 in 10 unità sia in più che in meno.

Strnmento di controllo conscala sino a 300 Volt nonchè un commutatore con contatti speciali che dà ia

massima garanzia di isolamento.

Interru'tore che isola il compensatore ed il vostro apparecchio dalla rete quando non deve funzionare. È munito di un cavo di alimentazione completo di presa luce per attaccarlo alla rete, elimina le bruciature, e i sucriscaldamenti tanto dannosi e vi dà il beneficio di un forte risparmio.

RICORDATE NON CONFONDETE
La potenza dei nostri compensatori comincia da Watt 80 sino a 500 per quelli di serie, la costruzione su ordinazione viene fatta sino alla potenza di 5000 Watt sia monofasi che trifasi.

Via Melchiorre Gioia 67 Officina Specializzata Trasformotori s. a. Via Melchiorre Gioia 6
Telefono N. 691.950 Milano

#### ELETTROMECCANICA DELTA - MILANO -VIA MARIO BIANCO, 3 TELEFONO 287-712

Costruzioni trasformatori industriali di piccola e media potenza - Autotrasformatori - Trasformatori per radio - Trasformatori per insegne luminose al neon - Stabilizzatori statici -Trasformatori per tutte le applicazioni elettromeccaniche.

# **TRANSRADIO**

COSTRUZIONI RADIOELETTRICHE

MILANO - Piazzale Biancamano, 2 - Teletono 65.636

Supporti in steatite per valvole riceventi SERIE 200









SVO 203.8

SVE 201.5

SVA 202.5

SVEL 207.8

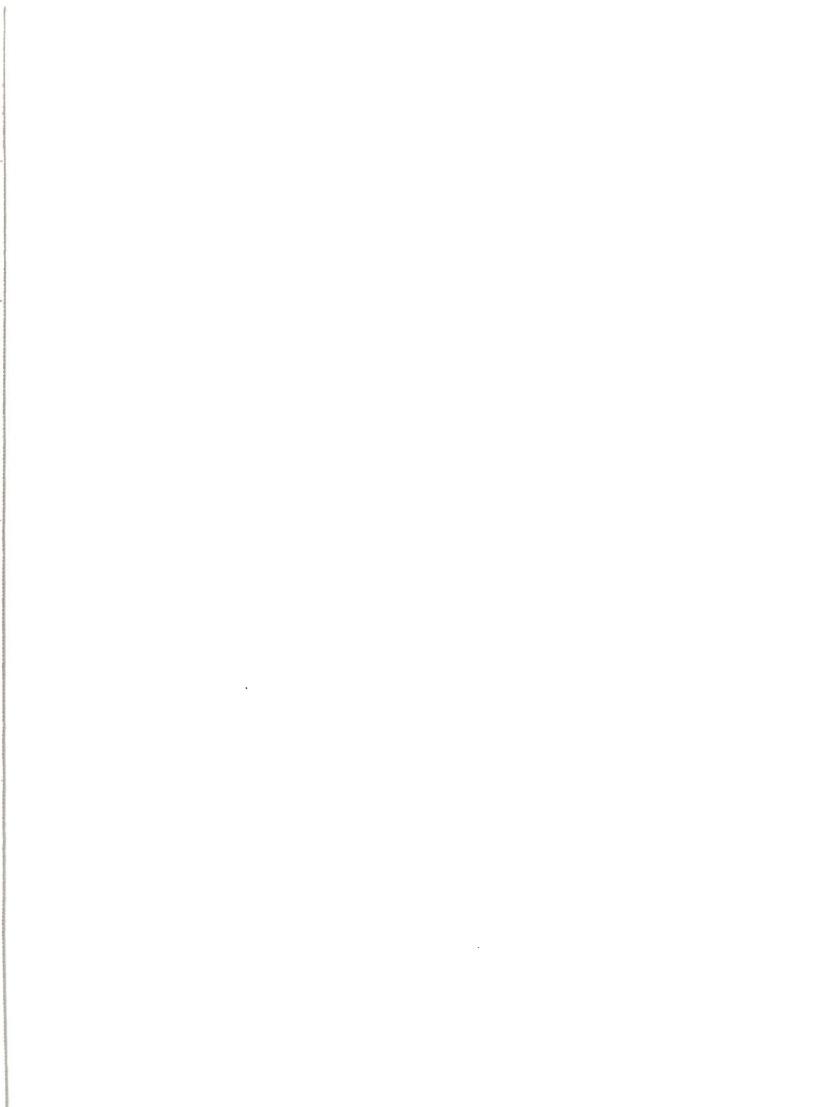
SVG 205.5

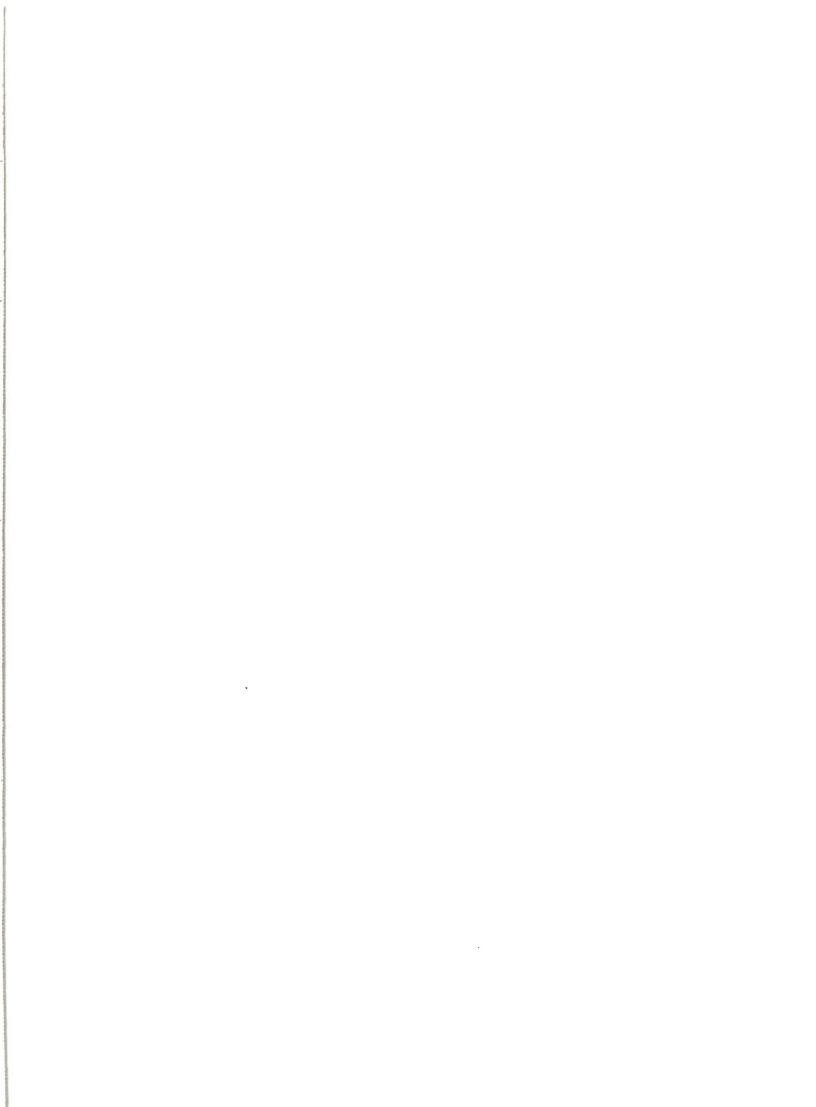
I migliori - I più sicuri - Apprezzati dai competenti - Adottati dalle più rinomate fabbriche radio

#### TRANSRADIO - MILANO

Preventivi speciali a richiesta per Fabbricanti e Laboratori Radio

"Grande assortimento parti isolanti in FREQUENTA"











TIPO 900

5 VALVOLE

+ OCCHIO MAGICO

4 GAMME D'ONDA

MOBILE SUPERLUSSO

ESCLUSIVISTA:

marec

MILANO - VIA CORDUSIO, 2

POACO

#### RAPPRESENTANTI:

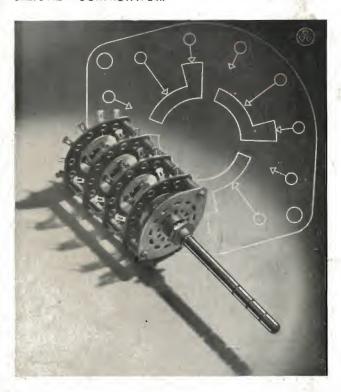
Romagna Emilia: Simoni Alfredo, Via Zannoni 64, Bologna Toscana, Umbria, Marche: S. I. M. C. A., Via Vecchietti 1, Firenze Lazio: Tommasini Siro & C., Via Pier Luigi da Palestrina 61, Roma Puglie. Abruzzo, Lucania, Calabria: R. A. R. A., Via Matteotti 14, Bari

Sicilia: D'Alfonso Salvatore, Via Roma 58, Palermo



# Il prodotto di classe una garanzia

SEZIONE - COMMUTATORI



Un moderno commutatore radio è un reale piccolo problema di ingegneria e di meccanica. Un progetto razionale e la meticolosa scelta del materiale lanno dei commutatori LARIR un prodotto di alta classe.

Grande sicurezza di contatto, bassa capacità, scatto dolce e sicuro, elevata stabilità meccanica, ampia latitudine di combinazioni, sono le caratteristiche di questo commutatore.

# LABORATORI ARTIGIANI RIUNITI INDUSTRIE RADIOELETTRICHE

MILANO - Piazza 5 Giornate N. 1 - Tel. 55.671

Distributori con deposito: LIGURIA - Ditta Crovetto, Genova, Via XX Settembre, 127 R - TOSCANA - A.R.P.E. Firenze, Via L. Alamanni 37 R - EMILIA - U.T.I. C. Bologna, Vicolo dell'Orto 3 - UMBRIA e MAR-CHE - Ditta Ugo Cerquetti, Ancona, Corso C. Alberto 89 - LAZIO - Società U.R.I.M.S., Roma, Via Sabrata, 13 - CAMPANIA e MOLISE - Ditta Donato Marini, Napoli, Via Tribunati, 276 - PUGLIE - Ditta Damiani Basilio, Bari, Via Trevisani, 162 - SICILIA - Ditta Nastasi Salvatore, Catania, Via Loggetta, 10